

IMAGE-FORMATION OPTICAL SYSTEM**Publication Number:** 2000-171714 (JP 2000171714 A) , June 23, 2000**Inventors:**

- KENNO KOKICHI

Applicants

- OLYMPUS OPTICAL CO LTD

Application Number: 10-347282 (JP 98347282) , December 07, 1998**International Class:**

- G02B-017/08

Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a high-performance image-formation optical system which is miniaturized and thinned by folding an optical path by using a reflection surface having a small number of reflecting times.

SOLUTION: When it is assumed that this optical system is provided with one prism 10 and three surfaces on the image surface side thereof are surfaces A, B and C in order from the image surface 3 side, at least either surface B or C gives power to luminous flux, has rotationally asymmetric curved surface shape to compensate aberration caused by eccentricity and guides a light beam from an object to the image surface without forming an image in the prism in the optical system. The system has a pupil 2 in the prism, and the surface A has a transmissive surface action to emit the light beam from the inside of the prism, and the surfaces B and C are internal reflection surfaces, then the light beam made incident on the surface C and the light beam reflected on the surface B are crossed in the prism. **COPYRIGHT:** (C)2000,JPO

JAPIO

© 2005 Japan Patent Information Organization. All rights reserved.

Dialog® File Number 347 Accession Number 6585921

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2000-171714

(P2000-171714A)

(43)公開日 平成12年6月23日(2000.6.23)

(51)Int.Cl.⁷

G 0 2 B 17/08

識別記号

F I

G 0 2 B 17/08

マーク(参考)

2 H 0 8 7

審査請求 未請求 請求項の数4 O.L (全39頁)

(21)出願番号

特願平10-347282

(22)出願日

平成10年12月7日(1998.12.7)

(71)出願人 000000376

オリンパス光学工業株式会社

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号

(72)発明者 研野孝吉

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号オリン
パス光学工業株式会社内

(74)代理人 100097777

弁理士 喜澤 弘 (外7名)

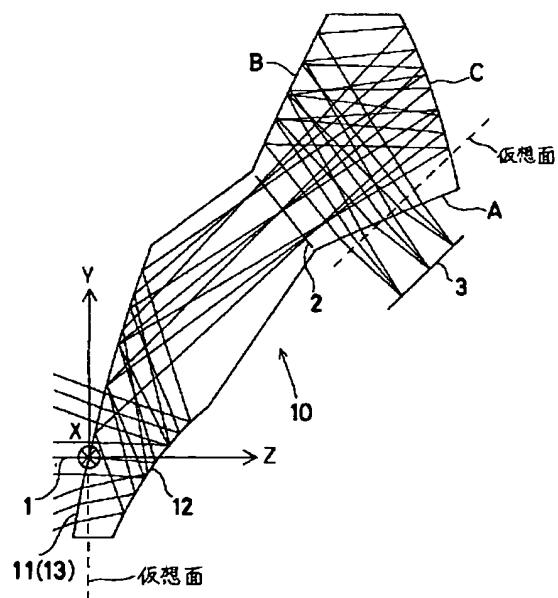
Fターム(参考) 2H087 KA03 KA06 KA08 KA10 KA14
NA02 RA32 RA43 TA01 TA02
TA06

(54)【発明の名称】 結像光学系

(57)【要約】

【課題】 少ない反射回数の反射面を用いて光路を折り
疊ることにより小型化、薄型化された高性能な結像光学
系。

【解決手段】 1個のプリズム10を有し、その像面側
の3面をそれらを像面3側より順にA、B、C面とする
とき、B面とC面の少なくとも1つの面が光束にパワー
を与え、偏心によって発生する収差を補正する回転非対
称な曲面形状を有し、物体からの光線をプリズム内で結
像することなく像面まで光線を導く光学系であり、プリ
ズム内に瞳2を有し、A面は光線をプリズム内から射出
する透過面作用を有し、B面とC面は内部反射面であ
り、C面に入射する光線とB面で反射した光線はプリズ
ム内で交差する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 物体像を形成する全体として正の屈折力を有する結像光学系において、

前記結像光学系が屈折率（n）が1.3よりも大きい（ $n > 1.3$ ）媒質で形成された少なくとも1つのプリズムを有し、

前記プリズムが、光束を透過又は反射させる光学作用面を少なくとも4面有し、それらの中、像面側の3面をそれらを像面側より順にA、B、C面とするとき、前記第B面と前記第C面の少なくとも1つの面が光束にパワーを与える曲面形状を有し、前記曲面形状が偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有し、物体からの光線をプリズム内で結像することなく像面まで光線を導く光学系であり、プリズム内に瞳を有し、

前記A面は前記B面で内部反射された光線をプリズム内から射出する透過面作用を有し、前記B面は前記C面で内部反射された光線を反射する反射作用を有し、前記C面に入射する光線と前記B面で反射した光線は交差し、前記C面は反射作用を有することを特徴とする結像光学系。

【請求項2】 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、反射面と透過面とを兼用した入射面と、反射面との2つの光学作用面から構成されていることを特徴とする請求項1記載の結像光学系。

【請求項3】 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、プリズム内に光束を入射させる透過作用を有する入射面と、光束にパワーを与える2つの反射面とから構成されていることを特徴とする請求項1記載の結像光学系。

【請求項4】 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、反射面と透過面とを兼用した入射面と、2つの反射面との3つの光学作用面から構成されていることを特徴とする請求項1記載の結像光学系。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、結像光学系に関し、その中でも特に、ビデオカメラやデジタルスチルカメラ、フィルムスキャナー、内視鏡等、小型の撮像素子を用いた光学装置用の反射面にパワーを有する偏心光学系に関するものである。

【0002】

【従来の技術】 近年、ビデオカメラやデジタルスチルカメラ、フィルムスキャナー、内視鏡等用の結像光学系では、撮像素子の小型化に伴い、光学系自身も小型軽量、低コスト化が求められている。

【0003】 しかし、一般的の回転対称共軸光学系では、光学系の厚みは光学素子を光軸方向に配列するため、その小型化にも限界がある。また、同時に、回転対称な屈折レンズを用いることにより発生する色収差を補正するために、レンズ枚数の増加は避けられず、低コスト化も

困難な状況である。そこで、最近では、特に色収差の発生しない反射面にパワーを持たせ、光軸方向の光路を折り畳むことで、小型化を図った光学系が提案されている。

【0004】 特開平7-333505号のものは、偏心した反射面にパワーを付けて光路を折り畳み、光学系の厚みを小さくすることを提案しているが、実施例では、構成する光学部材が5個と多い上、実際の光学性能が不明である。また、その反射面の形状までは言及されていない。

【0005】 また、特開平8-292371号、特開平9-5650号、特開平9-90229号のものでは、プリズム1個あるいは複数のミラーを1つの部材としてブロック化することで光路を折り畳み、その光学系内部で像をリレーしながら最終像を形成する光学系が示されている。しかし、これらの例では、像をリレーするために反射の回数が多くなり、その面精度誤差、偏心精度誤差が積算され転送されることから、個々の精度が厳しくなり、コストアップにつながり好ましくない。また、同時に、像をリレーするために光学系全体の体積も大きくなり好ましくない。

【0006】 また、特開平9-222563号では、複数のプリズムを用いた例を示しているが、像をリレーするために同様の理由からコストアップ、光学系の大型化につながり好ましくない。また、特開平9-211331号では、プリズム1個を用いて光路を折り畳み光学系の小型化を図った例であるが、収差の補正が十分ではない。

【0007】 また、特開平8-292368号、特開平8-292372号、特開平9-222561号、特開平9-258105号、特開平9-258106号のものでは、何れもズームレンズの例である。しかし、これらの例も、プリズム内部で像をリレーするために反射の回数が多く、反射面の面精度誤差、偏心精度誤差が積算され転送され好ましくない。同時に、光学系の大型化も避けられず好ましくない。

【0008】 また、特開平10-20196号のものは、正負の2群ズームレンズの正の前群を、絞りを挟んで物体側に負のパワーのプリズムで、像側を正のパワーのプリズムで構成した例である。また、負のプリズムと正のプリズムから構成される正の前群を2つに分割し、負正負の3群ズームレンズに構成した例も開示されている。しかし、これらの例で用いられるプリズムは、2つの透過面、2つの反射面が独立の面であるためにそのスペースを確保する必要上、また同時に、撮像面がライカサイズのフィルムフォーマットと大きいため、プリズム自体の大型化が避けられない。また、像側にテレセントリックの構成でないため、CCD等の撮像素子への対応が難しい。また、何れのズームレンズの例も、プリズムを移動させることで変倍を行っているため、全ての変倍

領域で性能を維持するために反射面の偏心精度が厳しくなり、コスト高になるという問題を有している。

【0009】

【発明が解決しようとする課題】一般的の屈折光学系で所望の屈折力を得ようとすると、その境界面で光学素子の色分散特性のために色収差が発生する。それを補正する目的と、他の光線収差を補正するために、屈折光学系は多くの構成要素を必要としてコスト高になるという問題を有している。また、同時に、光路が光軸に沿って直線になるために、光学系全体が光軸方向に長くなってしまう、撮像装置が大型になってしまうという問題があつた。

【0010】また、従来技術について述べたような偏心光学系では、結像された像の収差が良好に補正され、なおかつ、特に回転非対称なディストーションが良好に補正されていないと、結像された図形等が歪んで写ってしまい、正しい形状を再現することができないという問題があつた。

【0011】さらに、偏心光学系に反射面を用いる場合は、屈折面に比してその偏心誤差感度は2倍になり、反射回数を増やせば増やすだけ偏心誤差が積算され転送される結果となり、反射面の面精度や偏心精度等の製作精度、組み立て精度が厳しくなるという問題もあつた。

【0012】本発明は従来技術のこのような問題点に鑑みてなされたものであり、その目的は、少ない光学素子の構成枚数で高性能、低コストな結像光学系を提供することである。

【0013】また、本発明のもう1つの目的は、少ない反射回数の反射面を用いて光路を折り畳むことにより小型化、薄型化された高性能な結像光学系を提供することである。

【0014】

【課題を解決するための手段】上記目的を達成する本発明の結像光学系は、物体像を形成する全体として正の屈折力を有する結像光学系において、前記結像光学系が屈折率(n)が1.3よりも大きい($n > 1.3$)媒質で形成された少なくとも1つのプリズムを有し、前記プリズムが、光束を透過又は反射させる光学作用面を少なくとも4面有し、それらの中、像面側の3面を像面側より順にA、B、C面とするとき、前記第B面と前記第C面の少なくとも1つの面が光束にパワーを与える曲面形状を有し、前記曲面形状が偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有し、物体からの光線をプリズム内で結像することなく像面まで光線を導く光学系であり、プリズム内に瞳を有し、前記A面は前記B面で内部反射された光線をプリズム内から射出する透過面作用を有し、前記B面は前記C面で内部反射された光線を反射する反射作用を有し、前記C面に入射する光線と前記B面で反射した光線は交差し、前記C面は反射作用を有することを特徴とするものである。

【0015】以下、本発明において上記構成をとる理由と作用について順に説明する。上記目的を達成するための本発明の結像光学系は、物体像を形成する全体として正の屈折力を有する結像光学系において、前記結像光学系が屈折率(n)が1.3よりも大きい($n > 1.3$)媒質で形成された少なくとも1つのプリズムを有し、前記プリズムが、光束を透過又は反射させる光学作用面を少なくとも4面有し、物体からの光線をプリズム内で結像することなく像面まで光線を導く光学系であり、プリズム内に瞳を有することを特徴とする結像光学系である。

【0016】レンズのような屈折光学素子は、その境界面に曲率を付けることにより始めてパワーを持たせることができる。そのため、レンズの境界面で光線が屈折する際に、屈折光学素子の色分散特性による色収差の発生が避けられない。その結果、色収差を補正する目的で別の屈折光学素子が付加されるのが一般的である。

【0017】一方、ミラーやプリズム等のような反射光学素子は、その反射面にパワーを持たせても原理的に色収差の発生はなく、色収差を補正する目的だけのために別の光学素子を付加する必要はない。そのため、反射光学素子を用いた光学系は、屈折光学素子を用いた光学系に比べて、色収差補正の観点から光学素子の構成枚数の削減が可能である。

【0018】同時に、反射光学素子を用いた反射光学系は、光路を折り畳むことになるために、屈折光学系に比べて光学系自身を小さくすることが可能である。

【0019】また、反射面は屈折面に比して偏心誤差感度が高いため、組み立て調整に高い精度を要求される。しかし、反射光学素子の中でも、プリズムはそれぞれの面の相対的な位置関係が固定されているので、プリズム単体として偏心を制御すればよく、必要以上の組み立て精度、調整工数が不要である。

【0020】さらに、プリズムは、屈折面である入射面と射出面、それと反射面を有しており、反射面しかもたないミラーに比べて、収差補正の自由度が大きい。特に、反射面に所望のパワーの大部分を分担させ、屈折面である入射面と射出面のパワーを小さくすることで、ミラーに比べて収差補正の自由度を大きく保ったまま、レンズ等のような屈折光学素子に比べて、色収差の発生を非常に小さくすることが可能である。また、プリズム内部は空気よりも屈折率の高い透明体で満たされているために、空気と比べ光路長を長くとることができ、空気中に配置されるレンズやミラー等よりは、光学系の薄型化、小型化が可能である。

【0021】また、結像光学系は、中心性能はもちろんのこと周辺まで良好な結像性能を要求される。一般の共軸光学系の場合、軸外光線の光線高の符号は絞りの前後で反転するため、光学素子の絞りに対する対称性が崩れることにより軸外収差は悪化する。そのため、絞りを挟

んで屈折面を配置することで絞りに対する対称性を十分満足させ、軸外収差の補正を行っているのが一般的である。

【0022】本発明は、以上の理由から、プリズム内に絞りを配置し、かつ、中間像を形成しない結像系にて形成されている基本構成としたもので、さらに、像側に略テレセントリックな結像光学系とすることが望ましい。

【0023】次に、像側に略テレセントリックという構成について詳述する。前述したように、反射面は屈折面に比べて偏心誤差感度が高いために、その影響をできるだけ受け難い光学系の構成が望まれる。一般の共軸光学系の場合、像側に略テレセントリックな構成は軸外主光線が光軸と略平行となるために、デフォーカスさせても像面上で軸外光線の位置は保たれるという性質を有する。そこで、本発明の結像光学系にもその性質を反映させ、特に、偏心感度の比較的高い反射面を用いた光学系のフォーカシングによる性能劣化を防ぐために、軸外光線の位置精度が良好に保たれる像側に略テレセントリックという構成をとることが望ましい。

【0024】このような構成をとることにより、特にCCD等の撮像素子を用いた撮像光学系にも最適である。また、この構成をとることにより、COS4乗則の影響が小さくなり、シェーディングを小さくすることも可能である。

【0025】以上説明したように、本発明の基本構成をとることで、屈折光学系に比べ光学素子の構成枚数が少なく、中心から周辺まで性能の良好な、小型の結像光学系を得ることが可能である。

【0026】ところで、本発明のプリズムは、その像側の反射面と透過面の構成を、プリズム前半部分に配置された物体から光束をプリズム内に入射させる作用を有する第1の透過面通過後の光束（他の反射面が配置されている場合には、その反射面で反射後の光束）をプリズム内で反射するC面と、そのC面で反射した光束をプリズム内で反射するB面と、光束をプリズム外に射出するA面とを有するように構成されており、C面とB面の少なくとも一方の面が光束にパワーを与える曲面形状を有し、その曲面形状が偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有しているものである。

【0027】また、本発明のプリズムのA、B、C面以外の物体側（以後、プリズム物体側部分と呼ぶ。また、A、B、C面部分をプリズム像側部分と呼ぶ。）には、少なくとも1面プリズム内で光束を反射する反射面を有し、その反射面が光束にパワーを与え、かつ、偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有するものである。

【0028】ここで、物点中心を通り、絞り中心を通過して像面中心に到達する光線を軸上主光線としたとき、プリズム物体側部分の少なくとも1つの反射面が軸上主光線に対して偏心していないと、軸上主光線の入射光線

と反射光線が同一の光路をとることとなり、軸上主光線が光学系中で遮断されてしまう。その結果、中心部が遮光された光束のみで像を形成することになり、中心が暗くなったり、中心では全く像を結ばなくなったりしてしまう。

【0029】また、パワーを付けた反射面を軸上主光線に対し偏心させることも当然可能である。また、パワーを付けた反射面を軸上主光線に対して偏心させた場合、本発明で用いられるプリズムを構成する面の中、少なくとも1つの面は回転非対称な面であることが望ましい。その中でも、プリズム像側部分においては、特に、反射面であるC面とB面の少なくとも一方の面を回転非対称な面にすることが収差補正上は好ましい。また、プリズム物体側部分においては、反射面を回転非対称な面にすることが収差補正上は好ましい。

【0030】その理由を以下に詳述する。まず、用いる座標系、回転非対称な面について説明する。軸上主光線が、光学系の第1面に交差するまでの直線によって定義される光軸をZ軸とし、そのZ軸と直交し、かつ、撮像光学系を構成する各面の偏心面内の軸をY軸と定義し、前記光軸と直交し、かつ、前記Y軸と直交する軸をX軸とする。光線の追跡方向は、物体から像面に向かう順光線追跡で説明する。

【0031】一般に、球面レンズでのみ構成された球面レンズ系では、球面により発生する球面収差と、コマ収差、像面湾曲等の収差をいくつかの面でお互いに補正しあい、全体として収差を少なくする構成になっている。

【0032】一方、少ない面数で収差を良好に補正するためには、回転対称非球面等が用いられる。これは、球面で発生する各種収差自体を少なくするためである。しかし、偏心した光学系においては、偏心により発生する回転非対称な収差を回転対称光学系で補正することは不可能である。この偏心により発生する回転非対称な収差は、歪曲収差、像面湾曲、さらに、軸上でも発生する非点収差、コマ収差がある。

【0033】まず、回転非対称な像面湾曲について説明する。例えば、無限遠の物点から偏心した凹面鏡に入射した光線は、凹面鏡に当たって反射結像されるが、光線が凹面鏡に当たって以降、像面までの後側焦点距離は、像界側が空気の場合、光線が当たった部分の曲率半径の半分になる。すると、図17に示すように、軸上主光線に対して傾いた像面を形成する。このように、回転非対称な像面湾曲を補正するには回転対称な光学系では不可能である。

【0034】この傾いた像面湾曲をその発生源である凹面鏡M自身で補正するには、凹面鏡Mを回転非対称な面で構成し、この例ではY軸正の方向に対して曲率を強く（屈折力を強く）し、Y軸負の方向に対して曲率を弱く（屈折力を弱く）すれば、補正することができる。また、上記構成と同様な効果を持つ回転非対称な面を、凹

面鏡Mとは別に光学系中に配置することにより、少ない構成枚数でフラットの像面を得ることが可能となる。また、回転非対称な面は、その面内及び面外共に回転対称軸を有しない回転非対称面形状の面とすることが、自由度が増え収差補正上は好ましい。

【0035】次に、回転非対称な非点収差について説明する。上記説明と同様に、偏心して配置された凹面鏡Mでは、軸上光線に対しても図18に示すような非点収差が発生する。この非点収差を補正するためには、上記説明と同様に、回転非対称面のX軸方向の曲率とY軸方向の曲率を適切に変えることによって可能となる。

【0036】さらに、回転非対称なコマ収差について説明する。上記説明と同様に、偏心して配置された凹面鏡Mでは、軸上光線に対しても図19に示すようなコマ収差が発生する。このコマ収差を補正するためには、回転非対称面のX軸の原点から離れるに従って面の傾きを変

えると共に、Y軸の正負によって面の傾きを適切に変えることによって可能となる。

【0037】また、本発明の結像光学系では、前述の反射作用を有する少なくとも1つの面が軸上主光線に対し偏心し、回転非対称な面形状でパワーを有する構成也可能である。このような構成をとれば、その反射面にパワーを持たせることで発生する偏心収差をその面自体で補正することが可能となり、プリズムの屈折面のパワーを緩めることで、色収差の発生自体を小さくすることができる。

【0038】また、本発明で用いる上記の回転非対称面は、対称面を1面のみ有する面対称自由曲面であることが好ましい。ここで、本発明で使用する自由曲面とは、以下の式(a)で定義されるものである。なお、その定義式のZ軸が自由曲面の軸となる。

【0039】

$$Z = c r^2 / [1 + \sqrt{1 - (1+k) c^2 r^2}] + \sum_{i=2}^{66} C_i X^i Y^i$$

ここで、(a)式の第1項は球面項、第2項は自由曲面項である。

【0040】球面項中、

c : 顶点の曲率

k : コニック定数 (円錐定数)

$r = \sqrt{X^2 + Y^2}$

である。

【0041】自由曲面項は、

$$\begin{aligned} & \sum_{i=2}^{66} C_i X^i Y^i \\ &= C_2 X + C_3 Y \\ &+ C_4 X^2 + C_5 XY + C_6 Y^2 \\ &+ C_7 X^3 + C_8 X^2 Y + C_9 XY^2 + C_{10} Y^3 \\ &+ C_{11} X^4 + C_{12} X^3 Y + C_{13} X^2 Y^2 + C_{14} XY^3 + C_{15} Y^4 \\ &+ C_{16} X^5 + C_{17} X^4 Y + C_{18} X^3 Y^2 + C_{19} X^2 Y^3 + C_{20} XY^4 \\ &\quad + C_{21} Y^5 \\ &+ C_{22} X^6 + C_{23} X^5 Y + C_{24} X^4 Y^2 + C_{25} X^3 Y^3 + C_{26} X^2 Y^4 \\ &\quad + C_{27} XY^5 + C_{28} Y^6 \\ &+ C_{29} X^7 + C_{30} X^6 Y + C_{31} X^5 Y^2 + C_{32} X^4 Y^3 + C_{33} X^3 Y^4 \\ &\quad + C_{34} X^2 Y^5 + C_{35} XY^6 + C_{36} Y^7 \end{aligned}$$

ただし、 C_j (jは2以上の整数)は係数である。

【0042】上記自由曲面は、一般的には、X-Z面、Y-Z面共に対称面を持つことはないが、本発明ではXの奇数次項を全て0にすることによって、Y-Z面と平行な対称面が1つだけ存在する自由曲面となる。例えば、上記定義式(a)においては、 C_2 、 C_5 、 C_7 、 C_9 、 C_{12} 、 C_{14} 、 C_{16} 、 C_{18} 、 C_{20} 、 C_{23} 、 C_{25} 、 C_{27} 、 C_{29} 、 C_{31} 、 C_{33} 、 C_{35} …の各項の係数を0にすることによって可能である。

【0043】また、Yの奇数次項を全て0にすることによって、X-Z面と平行な対称面が1つだけ存在する自由曲面となる。例えば、上記定義式においては、 C_3 、

C_5 、 C_8 、 C_{10} 、 C_{12} 、 C_{14} 、 C_{17} 、 C_{19} 、 C_{21} 、 C_{23} 、 C_{25} 、 C_{27} 、 C_{30} 、 C_{32} 、 C_{34} 、 C_{36} …の各項の係数を0にすることによって可能である。

【0044】また上記対称面の方向の何れか一方を対称面とし、それに対応する方向の偏心、例えば、Y-Z面と平行な対称面に対して光学系の偏心方向はY軸方向に、X-Z面と平行な対称面に対しては光学系の偏心方向はX軸方向にすることで、偏心により発生する回転非対称な収差を効果的に補正しながら同時に製作性をも向上させることができるとなる。

【0045】また、上記定義式(a)は、前述のように1つの例として示したものであり、本発明は、対称面を

1面のみ有する回転非対称面を用いることで偏心により発生する回転非対称な収差を補正し、同時に製作性も向上させるということが特徴であり、他のいかなる定義式に対しても同じ効果が得られることは言うまでもない。

【0046】また、本発明において、プリズム物体側部分とプリズム像側部分を異なる材質で構成してそれらを接合しても、また、微小間隔を隔てて隣接して配置しても本発明の効果は十分に得られる。

【0047】ところで、プリズム光学系の像側に配置された反射面B面と透過面A面をプリズム媒質を挟んで対向する位置に配置すると共に、プリズム物体側部分からの光束を反射するC面をB面とA面の間に配置し、B面とA面とを結ぶ光路がプリズム物体側部分とC面とを結ぶ光路と交差するように構成することが望ましい。

【0048】このような形状のプリズムは、収差補正の自由度が高くなり、収差の発生が少ない。さらに、プリズム像側部分の2つの反射面の配置の対称性が高いので、この2つの反射面で発生する収差が2つの反射面相互で補正し合い、収差発生が少ない。また、光路がプリズム像側部分内で交差する構成のために、単に光路を折り返す構造のプリズムに比較して光路長を長く取ることが可能で、光路長の長さの割にプリズムを小型化することができる。さらに好ましくは、プリズム像側部分の2つの反射面が異なる符号のパワーを持つことにより、収差の相互の補正効果を大きくすることが可能となり、高い解像力を得ることが可能となる。

【0049】また、プリズム像側部分として、上記のように光路が交差するプリズムを用いることにより、プリズム像側部分を小型に構成することが可能となる。これは、同じ光路長をとる場合に、同じ2回反射タイプであってプリズム内でZ字型光路をとるプリズムよりスペースの利用効率が良いからである。Z字型光路をとるプリズムではプリズム内の光線は必ず別の領域を通過して進んで行くが、プリズム内で光路が交差するプリズムでは、同じ領域を2回通過することになり、プリズムを小型にすることが可能であるからである。

【0050】また、プリズム像側部分のC面とB面の両方を、光束にパワーを与えかつ偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有するように構成することができる。

【0051】また、プリズム像側部分のC面とB面の少なくとも一方の回転非対称な面形状を、唯一の対称面を1面のみ有した対称自由曲面形状にて構成することができる。

【0052】プリズム像側部分のC面とB面の両方を回転非対称な面形状にする場合に、それらの両方の回転非対称な面形状を、唯一の対称面を1面のみ有した対称自由曲面形状にて構成することができる。

【0053】そして、その場合に、C面の対称自由曲面の唯一の対称面と、B面の対称自由曲面の唯一の対

称面とが、同一面内に形成されるようにプリズム像側部分を構成することができる。

【0054】また、プリズム像側部分のA面を、光束にパワーを与え、かつ、偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有するように構成することもできる。偏心により発生する収差を補正するために、屈折面にこのような面形状をとることは有効である。

【0055】さらに、プリズム像側部分のA面の回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した対称自由曲面形状にて構成することができる。

【0056】また、プリズム物体側部分内に配置された回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した対称自由曲面形状にて構成することができる。

【0057】さらに、プリズム物体側部分とプリズム像側部分とが、少なくとも1面ずつ、唯一の対称面が同一面上に配置されるように構成した対称自由曲面を備えている構成にすることができる。

【0058】また、プリズム物体側部分を負の屈折力を持つ反射面にすることによって、広い撮像画角を得ることが可能となる。これは、負のパワーにより広い画角の光線を収束させ、プリズム像面側に配置される反射面に光線を入射するときに光束を収斂させることができるとなるからであり、焦点距離の比較的短い光学系を構成する場合に収差補正上好ましい構成である。

【0059】また、本発明において、プリズム物体側部分とプリズム像側部分の間に瞳を配置し、その瞳と像面との間にプリズム像側部分を配置して構成することが、対称性を高めて軸外収差も良好に補正する上で有効である。その場合には、その瞳上に絞りを配置することができる（特に、プリズム物体側部分とプリズム像側部分接合する場合、あるいは、微小間隔を隔てて隣接配置する場合）。

【0060】また、本発明において、A、B、C面以外の物体側部分は、光束にパワーを与える曲面形状の反射面を2面以上有するように構成することができる。

【0061】その場合に、A、B、C面以外の物体側部分が、反射面と透過面とを兼用した入射面と、反射面との2つの光学作用面から構成されているもの、言い換えれば、第2反射面と第1透過面を共有するタイプとすると、入射光線を第1反射面では少ない屈曲角で第2反射面へと反射し、第2反射面で大きく屈曲させるために、プリズムの入射光線方向の厚さを薄くすることが可能である。

【0062】プリズム物体側部分をこのような構成にする場合、さらに好ましくは、第1反射面を負のパワー（局所的には正のパワーが存在していてもよい）にすることが好ましい。これによりプリズム像側部分の正パワーを持つと面との光路に沿った光学的光路長を長く取ることが可能となり、それぞれの正と負のパワーを弱く構成することが可能となり、それぞれの面での収差発生を

少なくすることが可能となり、最も効果的に収差性能の維持と広画角化が実現できる。

【0063】さらに好ましくは、プリズム物体側部分の像側に絞りを配置することにより、第1反射面が負のパワーを持つ場合、第1反射面を球面に近似した場合に、第1反射面の曲率中心と絞り位置が略同一場所なり、コマ収差の発生を原理的になくすることが可能となる。

【0064】また、本発明において、A、B、C面以外の物体側部分としては、プリズム内に光束を入射させる透過作用を有する入射面と、光束にパワーを与える2つの反射面とからなるものとすることができる。

【0065】その場合に特に、プリズム物体側部分の2つの反射面が媒質を挟んで対向配置され、入射面とその2つの反射面で形成される光路がZ字型光路となるように構成することが望ましい。

【0066】このような形状のプリズムにおいては、収差補正の自由度が高くなり、収差の発生が少ない。さらに、2つの反射面の相対的偏心が少ないので、この2つの反射面で発生する収差が2つの反射面相互で補正し合い、収差発生が少ない。さらに好ましくは、2つの反射面が異なる符号のパワーを持つことにより、収差の相互の補正効果を大きくすることが可能となり、高い解像力を得ることが可能となる。

【0067】さらに好ましくは、第1反射面を負のパワーにすることが好ましい。これにより、プリズム像側部分の正のパワーを持つ面との光路に沿った光学的光路長を長く取ることが可能となり、それぞれの正と負のパワーを弱く構成することが可能となり、それぞれの面での収差発生を少なくすることが可能となる。さらに好ましくは、プリズム物体側部分の像側に絞りを配置することにより、第1反射面が負のパワーを持つ場合に、第1反射面を球面に近似した場合に、第1反射面の曲率中心と絞り位置が略同一場所となり、コマ収差の発生を原理的になくすことが可能となる。

【0068】また、本発明において、A、B、C面以外の物体側部分としては、反射面と透過面とを兼用した入射面と、2つの反射面との3つの光学作用面からなるものとすることができる。

【0069】第1透過面と第2反射面を共有するこのプリズムタイプは、入射光線を第1反射面では少ない屈曲角で第2反射面へと反射し、第2反射面で大きく屈曲させ、第3反射面で少ない屈曲角で屈曲させるために、プリズムの入射光線方向の厚さを薄くすることが可能であり、また、プリズム物体側部分とプリズム像側部分の間に絞りを配置する場合に、絞り位置から通常強い負の屈折力を持つ第1反射面までの光路長をプリズム内で長くとることが可能となり、光学系を薄型に構成することが可能となる。また、プリズム物体側部分とプリズム像側部分の間の距離を短くできる。

【0070】また、プリズム物体側部分を負の屈折力を

持つようにすることによって、広い撮像画角を得ることが可能となる。これは、負のパワーにより広い画角の光線を集束させ、プリズム像側部分で構成される第2群に光線を入射するときに光束を収斂させることができるとなるからであり、焦点距離の比較的短い光学系を構成する場合に収差補正上好ましい構成である。

【0071】このような構成のプリズム物体側部分を用いる場合、さらに好ましくは、その第2反射面がプリズム内での反射を全反射作用により達成することによって透過作用と反射作用とを兼用するように構成されていることが望ましい。

【0072】また、プリズム物体側部分の第1反射面が、プリズム内で反射される光束に対して全体として負のパワー（局所的には正のパワーが存在していてもよい）を与えるような反射面形状を備えていることが好ましい。

【0073】この構成により、プリズム像側部分の正パワーを持つと面との光路に沿った光学的光路長を長く取ることが可能となり、それぞれの正と負のパワーを弱く構成することが可能となり、それぞれの面での収差発生を少なくすることが可能となり、最も効果的に収差性能の維持と広画角化が実現できる。

【0074】また、本発明のプリズムの全反射面以外の反射面は、アルミニウム又は銀等の金属薄膜を表面に形成した反射面、又は、誘電体多層膜の形成された反射面で構成することが好ましい。金属薄膜で反射作用を有する場合は、手軽に高反射率を得ることが可能となる。また、誘電体反射膜の場合は、波長選択性や吸収の少ない反射膜を形成する場合に有利となる。これにより、プリズムの製作精度が緩和された低コストな小型の結像光学系を得ることが可能である。

【0075】また、本発明において、絞りより物体側に発散作用のプリズム物体側部分を有し、像側に収斂作用のプリズム像側部分を有し、像側に略テレセントリックとなっていることが望ましい。

【0076】屈折光学素子を用いた結像光学系では、その用途によってパワー配置が異なってくる。例えば画角の狭い望遠系では、一般に、全系を正、負の望遠タイプとして焦点距離に対して光学系の全長を小さくする構成がとられている。また、画角の広い広角系では、全系を負、正のレトロフォーカスタイルとすることで、焦点距離に対しバックフォーカスを大きくとるような構成が一般的である。

【0077】特に、CCD等の撮像素子を用いた結像光学系の場合、結像光学系と撮像素子との間に、モアレ除去や赤外線の影響を排除するための光学的ローパスフィルターや赤外カットフィルターを配置する必要がある。そのため、これら光学部材を配置するスペースを確保するために、結像光学系の構成としてはレトロフォーカスタイプをとることが望ましい。

【0078】また、レトロフォーカスタイルの結像光学系は、特に軸外収差の補正が重要であり、これは絞り位置に大きく依存する。前述したように、一般の共軸光学系の場合、光学素子の絞りに対する対称性が崩れることにより軸外収差は悪化する。そのため、絞りを挟んで同符号の光学素子を配置することで、絞りに対する対称性を十分満足させ、軸外収差の補正を行っているのが一般的である。負、正のレトロフォーカスタイルの場合、そのパワー配置がそもそも非対称な構成のため、絞り位置によって軸外収差の性能が大きく変化する。

【0079】そこで、物体側の発散作用のプリズム部分と像側の収斂作用のプリズム部分の間に絞りを配置することで、パワー配置の非対称性に起因する軸外収差の劣化を最小限に抑えることを可能にするものである。絞りを発散作用のプリズム物体側部分よりも物体側、あるいは、像側の収斂作用のプリズム像側部分よりも像側に配置すると、さらに絞りに対する非対称性が増し、その補正が困難となる。

【0080】また、この場合に、絞りより物体側に発散作用のプリズム物体側部分を有し、像側に収斂作用のプリズム像側部分を有し、プリズムのみからなるものとすることができる。

【0081】そして、本発明の結像光学系においては、全系を通して結像面は1つである結像光学系である。前述したように反射面の偏心誤差感度は屈折面に比べて大きく、プリズムのように1ブロックで構成された反射光学部材は各面の面精度誤差、偏心誤差が積算されて転送されるため、反射面数は少ない程製作精度は緩和され

$$0 < P_{x b} / P_x < 2$$

なる条件を満足することが好ましい、この条件は、プリズムの像側部分の反射作用を有するB面のパワーを限定するものであり、B面に光学系全体の中で比較的大きなパワーを持つことが必要になる。B面はまた光線の偏心量が比較的小さいために、強いパワーを持っても偏心収差の発生が少ない特徴を持っている。

【0085】上記条件式の下限の0を越えると、B面が

$$0 < P_{x b} / P_x < 0.8$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0.2 < P_{x b} / P_x < 0.6$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$-0.5 < P_{y b} / P_y < 2$$

なる条件を満足することが好ましい。この条件式の意味は上記条件式(1)と同様であり、説明は省く。

$$0 < P_{y b} / P_y < 1$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0 < P_{y b} / P_y < 0.6$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0091】次に、反射作用を有するC面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_{xc}、P_{yc}とし、プリズム

$$0 < P_{x c} / P_x < 2$$

る。したがって、必要以上に反射の回数を増やすことは望ましくなく、例えば中間像を形成しその像をリレーして行く結像光学系では、必要以上に反射の回数が増え、各面の製造誤差が厳しくなり、コストアップにつながってしまう。

【0082】さて、ここで偏心光学系及び光学面のパワーを定義する。図20に示すように、偏心光学系Sの偏心方向をY軸方向に取った場合に、偏心光学系Sの軸上主光線と平行なY-Z面内の微小な高さdの光線を物体側から入射し、偏心光学系Sから射出したその光線と軸上主光線のY-Z面に投影したときのなす角をδ_yとし、δ_y/dをY方向の偏心光学系SのパワーP_y、偏心光学系の軸上主光線と平行でY-Z面と直交するX方向の微小な高さdの光線を物体側から入射し、偏心光学系Sから射出したその光線と軸上主光線のY-Z面に直交する面であって軸上主光線を含む面に投影したときのなす角をδ_xとし、δ_x/dをX方向の偏心光学系SのパワーP_xとする。同様に偏心光学系Sを構成する偏心光学面nのY方向のパワーP_{yn}、X方向のパワーP_{xn}が定義される。

【0083】さらに、これらのパワーの逆数がそれぞれ偏心光学系のY方向の焦点距離F_y、偏心光学系のX方向の焦点距離F_x、偏心光学面nのY方向の焦点距離F_{yn}、X方向の焦点距離F_{xn}と定義される。

【0084】まず、反射作用を有するB面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_{xb}、P_{yb}とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_x、P_yとするとき、

$$\dots (1)$$

パワーを持たなくなることになり、他の面が強いパワーを持ちその面で発生する偏心収差が大きくなってしまう。また、上限の2を越えると、B面のパワーが余りに強くなりすぎ、B面で発生する偏心収差が大きくなってしまう。

【0086】さらに好ましくは、

$$\dots (1-1)$$

【0087】さらに好ましくは、

$$\dots (1-2)$$

【0088】次に、

$$\dots (2)$$

【0089】さらに好ましくは、

$$\dots (2-1)$$

【0090】さらに好ましくは、

$$\dots (2-2)$$

全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_x、P_yとするとき、

$$\dots (3)$$

なる条件を満足することが好ましい、この条件は、プリズムの像側部分の反射作用を有するC面のパワーを限定するものであり、C面に光学系全体の中で比較的大きなパワーを持つことが必要になる。C面はまた光線の偏心量が比較的小さいために、強いパワーを持っても偏心収差の発生が少ない特徴を持っている。

【0092】上記条件式の下限の0を越えると、C面が

$$0 < P_{x c} / P_x < 1$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0.2 < P_{x c} / P_x < 0.6$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0 < P_{y c} / P_y < 2$$

なる条件を満足することが好ましい。この条件式の意味は上記条件式(3)と同様であり、説明は省く。

$$0 < P_{y c} / P_y < 1$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0 < P_{y c} / P_y < 0.4$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0098】次に、B面とC面での、軸上主光線の入射

$$5^\circ < \alpha_b < 45^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0099】この条件は上記B面のパワーと関係し、本発明では、C面とB面が隣り合って配置されかつ光路を交差させるための条件である。下限の5°を越えると、

$$10^\circ < \alpha_b < 40^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。特に上限の40°を越えると、B面の偏心量が大きくなりすぎ、B面で偏心収差が大きく発生しすぎてしまい、他の面で補正する

$$20^\circ < \alpha_b < 30^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$5^\circ < \alpha_c < 45^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0103】この条件は上記C面のパワーと関係し、本発明では、C面とB面が隣り合って配置されかつ光路を交差させるための条件である。下限の5°を越えると、

$$10^\circ < \alpha_c < 40^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。特に上限の40°を越えると、C面の偏心量が大きくなりすぎ、C面で偏心収差が大きく発生しすぎてしまい、他の面で補正する

$$20^\circ < \alpha_c < 30^\circ$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0106】次に、上記 α_b と α_c の比 α_c / α_b を α

$$0.2 < \alpha_b c < 3$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0107】この条件はプリズム後側の交差光路を形成する部分の条件であるり、B面とC面がバランス良く偏心していることが重要である。この条件の下限の0.2を越えると、B面の入射角がC面に比較して大きくなり

$$0.4 < \alpha_b c < 2$$

なる条件を満足することが好ましい。

パワーを持たなくなることになり、他の面が強いパワーを持ちその面で発生する偏心収差が大きくなってしまう。また、上限の2を越えると、C面のパワーが余りに強くなりすぎ、C面で発生する偏心収差が大きくなってしまう。

【0093】さらに好ましくは、

・・・ (3-1)

【0094】さらに好ましくは、

・・・ (3-2)

【0095】次に、

・・・ (4)

【0096】さらに好ましくは、

・・・ (4-1)

【0097】さらに好ましくは、

・・・ (4-2)

角をそれぞれ α_b 、 α_c とするとき、

・・・ (5)

交差させる光路長が長くなってしまい、光学系を小型に構成することが不可能になる。また、上限の45°を越えると、光路を交差させる構成がとれなくなる。

【0100】さらに好ましくは、

・・・ (5-1)

ことができなくなる。

【0101】さらに好ましくは、

・・・ (5-2)

【0102】次に、

・・・ (6)

交差させる光路長が長くなってしまい、光学系を小型に構成することが不可能になる。また、上限の45°を越えると、光路を交差させる構成がとれなくなる。

【0104】さらに好ましくは、

・・・ (6-1)

ことができなくなる。

【0105】さらに好ましくは、

・・・ (6-2)

$b c$ とするとき、

・・・ (7)

すぎ、B面で発生する偏心収差が発生しすぎてしまう。一方、上限の3をこえると、今度はC面の入射角が大きくなりすぎ、C面で発生する偏心収差が大きくなりすぎてしまう。

【0108】さらに好ましくは、

・・・ (7-1)

【0109】さらに好ましくは、

$$0.6 < a b c < 1.2$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0110】次に、プリズム物体側部分に少なくとも2つの反射面を備えている場合に、第1反射面のX方向、

$$-5 < P_x 1 / P_x < 0$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0111】この条件の下限の-5を越えると、第1反射面の負のパワーが強くなりすぎ、この面で発生する偏心収差、特に偏心による像歪みが大きく発生し、他の面で補正することが難しくなる。また、上限の0を越える

$$-2 < P_x 1 / P_x < -0.3$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$-4 < P_y 1 / P_y < 0$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0114】この条件の下限の-4を越えると、第1反射面の負のパワーが強くなりすぎ、この面で発生する偏心収差、特に偏心による像歪みが大きく発生し、他の面で補正することが難しくなる。また、上限の0を越える

$$-2 < P_y 1 / P_y < -0.1$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0116】また、第2反射面のX方向、Y方向のパワー

$$-2 < P_x 2 / P_x < 4$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0117】この条件は第2反射面の条件である。第2反射面は光線を大きな角度で反射し、像面に導くための反射面であり、光線の入射角が大きくなる。この条件の下限の-2を越えても、上限の4を越えても、この面がパワーを持ちすぎ、この面で発生する偏心収差が大きくなる

$$-1 < P_x 2 / P_x < 2$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$0 < P_x 2 / P_x < 1$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$-2 < P_y 2 / P_y < 2$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0121】この条件も第2反射面の条件である。第2反射面は光線を大きな角度で反射し、像面に導くための反射面であり、光線の入射角が大きくなる。この条件の下限の-2を越えても、上限の2を越えても、この面がパワーを持ちすぎ、この面で発生する偏心収差が大きくなる

$$-1 < P_y 2 / P_y < 0.8$$

なる条件を満足することが好ましい。

$$-0.5 < P_y 2 / P_y < 0.5$$

なる条件を満足することが好ましい。

【0124】なお、本発明の結像光学系において、結像光学系のフォーカシングは、全体繰り出しやプリズムを移動することにより可能なのは言うまでもないが、最も像側の面から射出した軸上主光線の方向に結像面を移動させることによりフォーカシングすることが可能である。これにより、結像光学系が偏心することで物体からの軸上主光線の入射方向と最も像側の面から射出する軸

$$\dots (7-2)$$

Y方向のパワーをそれぞれP_x 1, P_y 1とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_x, P_yとするとき、

$$\dots (8)$$

と、レトロフォーカスタイルにならなくなり、広い観察画角を確保することが難しくなる。

【0112】さらに好ましくは、特に水平半画角を15°以上確保する場合は、

$$\dots (8-1)$$

【0113】次に、

$$\dots (9)$$

と、レトロフォーカスタイルにならなくなり、広い観察画角を確保することが難しくなる。

【0115】さらに好ましくは、特に水平半画角を15°以上確保する場合は、

$$\dots (9-1)$$

一をそれぞれP_x 2, P_y 2とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれP_x, P_yとするとき、

$$\dots (10)$$

なりすぎてしまい、他の面で補正することができなくなる。この面で発生する偏心収差は、この面が比較的絞り位置に近いために、偏心のコマ収差が特に大きく発生し、他の面で補正することが難しくなる。

【0118】さらに好ましくは、

$$\dots (10-1)$$

【0119】さらに好ましくは、

$$\dots (10-2)$$

【0120】次に、

$$\dots (11)$$

なりすぎてしまい、他の面で補正することができなくなる。この面で発生する偏心収差は、この面が比較的絞り位置に近いために、偏心のコマ収差が特に大きく発生し、他の面で補正することが難しくなる。

【0122】さらに好ましくは、

$$\dots (11-1)$$

【0123】さらに好ましくは、

$$\dots (11-2)$$

上主光線の方向とが一致していない場合、フォーカシングによる軸上主光線の入射側のずれを防ぐことができる。また、平行平面板を複数の楔状のプリズムに分割し、それをZ軸と垂直方向に移動させることでフォーカシングすることも可能である。この場合も、結像光学系の偏心にはよらずフォーカシングが可能である。

【0125】また、本発明において、プリズム物体側部分とプリズム像側部分の材質を異なるもので構成するこ

とにより温度補償をすることができる。特に、プリズムの材質にプラスチックを用いた場合に問題になる、温度変化による焦点ずれを防ぐためには、それらのプリズム部分に異符号のパワーを持たせることでそれが可能となる。

【0126】また、本発明において、2つのプリズム部分を接合して構成する場合に、光学作用を有さない面にそれぞれの相対的位置決め部を設けていることが望ましい。特に、本発明のような反射面にパワーを持たせたプリズム部分を2個接合する場合、その相対的な位置精度のずれが性能劣化の原因となる。そこで、本発明では、プリズムの光学作用を有さない面に相対的位置決め部を設けることで、位置精度の確保を行い、所望の性能を確保することが可能となる。特に、その位置決め部を用い、連結部材により2個のプリズムを一体化すれば、組み立て調整が不要となり、さらに、コストダウンが図られる。

【0127】また、本発明の結像光学系の入射面より物体側にミラー等の反射光学部材を用いて、本発明の結像光学系の偏心方向とは異なった向きに光路を折り畳むことも可能である。これにより、さらに結像光学系のレイアウトの自由度が増え、結像光学装置全体の小型化が図られる。

【0128】また、本発明において、結像光学系をプリズムのみから構成することも可能である。これにより部品点数が減り、コストダウンが図られる。さらに、絞りの前後で2個のプリズムを一体化し、1つのプリズムとすることも当然可能である。これにより、さらなるコストダウンが可能である。

【0129】また、本発明において、プリズム以外に、その物体側あるいは像側の何れかあるいは両側に他のレンズ（正レンズ、負レンズ）を構成要素として含んでいいともよい。

【0130】また、本発明の結像光学系は、明るい単焦点レンズであることが可能である。また、プリズムの物体側、あるいは、像側に単数あるいは複数の屈折光学系を組み合わせてズームレンズ（変倍結像光学系）としてもできる。

【0131】また、本発明において、結像光学系の屈折面、反射面を球面あるいは回転対称非球面で構成することも当然可能である。

【0132】なお、本発明の以上の結像光学系を撮像装置の撮像部に配置する場合、あるいは、その撮影装置がカメラ機構を備えている場合に、プリズム部材を光学作用を持つ光学素子の中で最も物体側に配置し、そのプリズム部材の入射面を光軸に対して偏心して配置し、そのプリズム部材よりも物体側に光軸に対して垂直に配置したカバー部材を配置する構成にすことができ、また、プリズム部材が物体側に光軸に対して偏心配置された入射面を備えるように構成し、その入射面と空気間隔を挟ん

で光軸と同軸上に配置されたパワーを有するカバーレンズをその入射面よりも物体側に配置する構成にすことができる。

【0133】このように、プリズム部材が最も物体側に配置され、偏心入射面が撮影装置前面に備えられると、被写体からは斜めに傾いた入射面が見えるため、被写体からずれた位置を中心撮影しているかのような違和感を与えてしまうことになる。そこで、光軸に垂直なカバー部材又はカバーレンズを配置して、一般的の撮影装置と同様、撮影する被写体に違和感を感じない撮影ができる。

【0134】以上のような本発明の何れかの結像光学系をファインダー対物光学系として配置し、さらに、そのファインダー対物光学系によって形成された物体像を正立正像させる像正立光学系と、接眼光学系とからファインダー光学系を構成することができる。

【0135】また、そのファインダー光学系と、それと併設された撮影用対物光学系とを備えてカメラ装置を構成することができる。

【0136】また、以上のような本発明の何れかの結像光学系と、その結像光学系によって形成される像面上に配置された撮像素子とを備えて撮像光学系を構成することができる。

【0137】また、以上のような本発明の何れかの結像光学系を撮影用対物光学系として配置し、その撮影用光学系とは別の光路、又は、その撮影用対物光学系の光路から分割された光路の何れかの中に配置されたファインダー光学系を備えてカメラ装置を構成することができる。

【0138】また、以上のような本発明の何れかの結像光学系と、その結像光学系によって形成される像面上に配置された撮像素子と、その撮像素子で受光された像情報を記録する記録媒体と、その記録媒体又は撮像素子からの像情報を受けて観察像を形成する画像表示素子とを備えて電子カメラ装置を構成することができる。

【0139】また、以上のような本発明の何れかの結像光学系と、その結像光学系によって形成される像を長軸方向に沿って伝達する像伝達部材とを有する観察系と、照明光源及びその照明光源からの照明光を前記長軸方向に沿って伝達する照明光伝達部材を有する照明系とを備えて内視鏡装置を構成することができる。

【0140】

【発明の実施の形態】以下、本発明の結像光学系の実施例1～15について説明する。なお、各実施例の構成パラメータは後に示す。各実施例において、図1に示すように、軸上主光線1を物体中心を出て、絞り2の中心を通り、像面3中心に到る光線で定義する。そして、軸上主光線1とプリズム10の入射面（第1面）11と絞り（瞳）面2と射出面（A面）Aとの交点を通り、入射面についてはその面に入射する軸上主光線1に垂直に、射

出面Aについてはその面から射出する軸上主光線1に垂直に、それぞれ仮想面をとる。各仮想面及び絞り面2の交点を、その交点を通る光学面から次の絞り面2あるいは仮想面（最後の仮想面について像面）までの間の偏心光学面の原点として、入射面の交点について定められた仮想面及び絞り面2の場合は、入射する軸上主光線1、射出面の交点について定められた仮想面の場合は、射出する軸上主光線1に沿う方向をZ軸方向とし、軸上主光線1とプリズム1の入射面（第1面）11との交点を通る第1仮想面に関しては、軸上主光線1の進行方向に沿った方向をZ軸正方向とし、絞り面2と射出面に関する仮想面とについては、第1仮想面からその絞り面2あるいは仮想面に到る光路中の反射回数が偶数回の場合には軸上主光線1の進行方向に沿った方向をZ軸正方向とし、反射回数が奇数回の場合には軸上主光線1の進行方向と反対方向をZ軸正方向とし、このZ軸と像面中心を含む平面をY-Z平面とし、原点を通りY-Z平面に直交し、紙面の手前から裏面側に向かう方向をX軸正方向とし、X軸、Z軸と右手直交座標系を構成する軸をY軸とする。図1には、各仮想面と入射面11の交点について定められた第1仮想面に関する座標系とを図示してある。図2以下については、これら仮想面と座標系の図示は省く。

【0141】実施例1～15では、このY-Z平面内で各面の偏心を行っており、また、各回転非対称自由曲面の唯一の対称面をY-Z面としている。

【0142】偏心面については、対応する座標系の原点から、その面の面頂位置の偏心量（X軸方向、Y軸方向、Z軸方向をそれぞれX、Y、Z）と、その面の中心軸（自由曲面については、前記（a）式のZ軸）のX

$$\begin{aligned}
 x &= R \times \cos(A) \\
 y &= R \times \sin(A) \\
 Z &= D_2 \\
 &+ D_3 R \cos(A) + D_4 R \sin(A) \\
 &+ D_5 R^2 \cos(2A) + D_6 (R^2 - 1) + D_7 R^2 \sin(2A) \\
 &+ D_8 R^3 \cos(3A) + D_9 (3R^3 - 2R) \cos(A) \\
 &+ D_{10} (3R^3 - 2R) \sin(A) + D_{11} R^3 \sin(3A) \\
 &+ D_{12} R^4 \cos(4A) + D_{13} (4R^4 - 3R^2) \cos(2A) \\
 &+ D_{14} (6R^4 - 6R^2 + 1) + D_{15} (4R^4 - 3R^2) \sin(2A) \\
 &+ D_{16} R^4 \sin(4A) \\
 &+ D_{17} R^5 \cos(5A) + D_{18} (5R^5 - 4R^3) \cos(3A) \\
 &+ D_{19} (10R^5 - 12R^3 + 3R) \cos(A) \\
 &+ D_{20} (10R^5 - 12R^3 + 3R) \sin(A) \\
 &+ D_{21} (5R^5 - 4R^3) \sin(3A) + D_{22} R^5 \sin(5A) \\
 &+ D_{23} R^6 \cos(6A) + D_{24} (6R^6 - 5R^4) \cos(4A) \\
 &+ D_{25} (15R^6 - 20R^4 + 6R^2) \cos(2A) \\
 &+ D_{26} (20R^6 - 30R^4 + 12R^2 - 1) \\
 &+ D_{27} (15R^6 - 20R^4 + 6R^2) \sin(2A) \\
 &+ D_{28} (6R^6 - 5R^4) \sin(4A) + D_{29} R^6 \sin(6A) \dots \dots \\
 &\dots \dots (b)
 \end{aligned}$$

軸、Y軸、Z軸それぞれを中心とする傾き角（それぞれ α 、 β 、 γ （°））とが与えられている。なお、その場合、 α と β の正はそれぞれの軸の正方向に対して反時計回りを、 γ の正はZ軸の正方向に対して時計回りを意味する。

【0143】また、各実施例の光学系を構成する光学作用面の中、特定の面（仮想面を含む。）とそれに続く面が共軸光学系を構成する場合には、面間隔が与えられており、その他、媒質の屈折率、アッペ数が慣用法に従って与えられている。なお、面間隔の符号については、第1仮想面からその基準の光学面（仮想面を含む。）に到る光路中の反射回数が偶数回の場合には正の値、奇数回の場合には負の値として示されているが、軸上主光線1の進行方向に沿っての距離は、何れも正の値である。

【0144】また、本発明で用いられる自由曲面の面の形状は前記（a）式により定義し、その定義式のZ軸が自由曲面の軸となる。

【0145】なお、データの記載されていない自由曲面に関する項は0である。屈折率については、d線（波長587.56nm）に対するものを表記してある。長さの単位はmmである。

【0146】また、自由曲面の他の定義式として、以下の（b）式で与えられるZernike多項式がある。この面の形状は以下の式により定義する。その定義式のZ軸がZernike多項式の軸となる。回転非対称面の定義は、X-Y面に対するZの軸の高さの極座標で定義され、AはX-Y面内のZ軸からの距離、RはZ軸回りの方位角で、Z軸から測った回転角で表せられる。

【0147】

なお、X軸方向に対称な光学系として設計するには、 $D_4, D_5, D_6, D_{10}, D_{11}, D_{12}, D_{13}, D_{14}, D_{20}, D_{21}, D_{22} \dots$ を利用する。

【0148】その他の面の例として、次の定義式 (c)

$$\begin{aligned}
 Z = & C_2 \\
 & + C_3 y + C_4 |x| \\
 & + C_5 y^2 + C_6 y |x| + C_7 x^2 \\
 & + C_8 y^3 + C_9 y^2 |x| + C_{10} y x^2 + C_{11} |x^3| \\
 & + C_{12} y^4 + C_{13} y^3 |x| + C_{14} y^2 x^2 + C_{15} y |x^3| + C_{16} x^4 \\
 & + C_{17} y^5 + C_{18} y^4 |x| + C_{19} y^3 x^2 + C_{20} y^2 |x^3| \\
 & \quad + C_{21} y x^4 + C_{22} |x^5| \\
 & + C_{23} y^6 + C_{24} y^5 |x| + C_{25} y^4 x^2 + C_{26} y^3 |x^3| \\
 & \quad + C_{27} y^2 x^4 + C_{28} y |x^5| + C_{29} x^6 \\
 & + C_{30} y^7 + C_{31} y^6 |x| + C_{32} y^5 x^2 + C_{33} y^4 |x^3| \\
 & + C_{34} y^3 x^4 + C_{35} y^2 |x^5| + C_{36} y x^6 + C_{37} |x^7| \\
 & \dots (c)
 \end{aligned}$$

なお、本発明の実施例では、前記 (a) 式を用いた自由曲面で面形状が表現されているが、上記 (b) 式、

(c) 式を用いても同様の作用効果を得られるのは言うまでもない。

【0149】実施例1～15は何れも、撮影画角が、水平半画角26.3°、垂直半画角20.3°、撮像素子の大きさは3.2×2.4mmであり、Fナンバー2.8、焦点距離は約3.27mmに相当する。もちろん、他の他のサイズの場合でも適用できるのは言うまでない。また、本発明は、本発明の結像光学系を用いた撮像光学系のみならず、その光学系を組み込んだ撮像装置等も含むものである。

【0150】実施例1、7

実施例1の軸上主光線を含むY-Z断面図を図1に示す。実施例7の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記するが、自由曲面はFFSで、仮想面はHRP(仮想基準面)で示してあり、これ以外の実施例についても同様である。

【0151】実施例1、7は、物体側から光の通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面(結像面)3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第1面11が兼ねた第2反射面13からなり、プリズム10の像側部分は、第3反射面のC面C、第4反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、絞り(瞳)2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の物体側部分中では、入射面11と第2反射面13を透過作用と反射作用を併せ持つ同一の光学作用面しており、また、プリズム10の像側部分中では、第3反射面Cへ入射する光線と第4反射面Bから反射された光線が交差している。

【0152】また、後記する構成パラメータの第2面か

があげられる。

$$Z = \sum \sum C_{nm} XY$$

例として、 $k=7$ (7次項)を考えると、展開したとき、以下の式で表せる。

ら第5面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第6面から第9面までは第5面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第9面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0153】実施例2、8

実施例2の軸上主光線を含むY-Z断面図を図2に示す。実施例8の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記する。

【0154】実施例2、8は、物体側から光の通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面(結像面)3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第1面11が兼ねた第2反射面13からなり、プリズム10の像側部分は、第3反射面のC面C、第4反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、絞り(瞳)2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の物体側部分中では、入射面11と第2反射面13を透過作用と反射作用を併せ持つ同一の光学作用面としており、また、プリズム10の像側部分中では、第3反射面Cへ入射する光線と第4反射面Bから反射された光線が交差している。なお、実施例1、7と2、8の違いは、C面Cで反射する方向が相互に逆になっている点である。

【0155】また、後記する構成パラメータの第2面から第5面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第6面から第9面までは第5面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第9面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0156】実施例3、9

実施例3の軸上主光線を含むY-Z断面図を図3に示

す。実施例9の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記する。

【0157】実施例3、9は、物体側から光の通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面（結像面）3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第2反射面13からなり、プリズム10の像側部分は、第3反射面のC面C、第4反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、絞り（瞳）2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の像側部分中では、第3反射面Cへ入射する光線と第4反射面Bから反射された光線が交差している。

【0158】また、後記する構成パラメータの第2面から第5面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第6面から第9面までは第5面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第9面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0159】実施例4、10、13

実施例4、10の軸上主光線を含むY-Z断面図をそれぞれ図4、図7に示す。実施例13の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記する。

【0160】実施例4、10、13は、物体側から光の通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面（結像面）3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第2反射面13からなり、プリズム10の像側部分は、第4反射面のC面C、第5反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、絞り（瞳）2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の像側部分中では、第3反射面Cへ入射する光線と第4反射面Bから反射された光線が交差している。なお、実施例3、9と4、10、13の違いは、C面Cで反射する方向が相互に逆になっている点である。

【0161】また、後記する構成パラメータの第2面から第5面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第6面から第9面までは第5面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第9面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0162】実施例5、11、14

実施例5の軸上主光線を含むY-Z断面図を図5に示す。実施例11、14の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記する。

【0163】実施例5、11、14は、物体側から光の

通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面（結像面）3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第1面11が兼ねた第2反射面13、第3反射面14からなり、プリズム10の像側部分は、第4反射面のC面C、第5反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、第3反射面14、絞り（瞳）2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の物体側部分中では、入射面11と第2反射面13を透過作用と反射作用を併せ持つ同一の光学作用面としており、また、プリズム10の像側部分中では、第4反射面Cへ入射する光線と第5反射面Bから反射された光線が交差している。

【0164】また、後記する構成パラメータの第2面から第6面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第7面から第10面までは第6面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第10面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0165】実施例6、12、15

実施例6、15の軸上主光線を含むY-Z断面図をそれぞれ図6、図8に示す。実施例12の断面図も同様であるので、図示は省く。これらの実施例の構成パラメータは後記する。

【0166】実施例6、12、15は、物体側から光の通る順に、プリズム10の物体側部分、絞り2、プリズム10の像側部分、像面（結像面）3からなり、プリズム10の物体側部分は、第1面である入射面11、第1反射面12、第1面11が兼ねた第2反射面13、第3反射面14からなり、プリズム10の像側部分は、第3反射面のC面C、第4反射面のB面B、射出面のA面Aからなっている。物体からの光線は、入射面11、第1反射面12、第2反射面13、第3反射面14、絞り（瞳）2、C面C、B面B、A面Aの順に透過あるいは反射して、像面3に結像する。プリズム10の物体側部分中では、入射面11と第2反射面13を透過作用と反射作用を併せ持つ同一の光学作用面としており、また、プリズム10の像側部分中では、第4反射面Cへ入射する光線と第5反射面Bから反射された光線が交差している。なお、実施例5、11、14と6、12、15の違いは、C面Cで反射する方向が相互に逆になっている点である。

【0167】また、後記する構成パラメータの第2面から第6面までは第1面の仮想面1を基準とした偏心量で表されており、第7面から第10面までは第6面の絞り面2を基準とした偏心量で表されており、像面は第10面の仮想面2からの軸上主光線に沿った面間隔のみによって表されている。

【0168】以下に上記実施例1～15の構成パラメータを示す。これら表中の“F F S”は自由曲面、“H R P”は仮想面を示す。

【0169】

実施例1

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッベ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(3)	1.4924	57.6
6	F F S ③		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	73.54		偏心(6)		
9	∞ (H R P 2)	2.41	偏心(7)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	2.6439×10^{-2}	C_6	7.9226×10^{-3}		
	F F S ②				
C_4	4.0609×10^{-2}	C_6	3.3603×10^{-2}		
	F F S ③				
C_4	-5.9833×10^{-3}	C_6	-2.1530×10^{-2}		
	F F S ④				
C_4	2.7734×10^{-2}	C_6	9.1914×10^{-4}		
	偏心(1)				
X	0.00	Y	4.02	Z	1.04
α	-16.44	β	0.00	γ	0.00
	偏心(2)				
X	0.00	Y	-0.18	Z	2.45
α	-37.84	β	0.00	γ	0.00
	偏心(3)				
X	0.00	Y	8.69	Z	6.90
α	38.59	β	0.00	γ	0.00
	偏心(4)				
X	0.00	Y	0.00	Z	6.82
α	-18.97	β	0.00	γ	0.00
	偏心(5)				
X	0.00	Y	3.09	Z	2.85
α	-65.23	β	0.00	γ	0.00
	偏心(6)				
X	0.00	Y	-2.56	Z	2.60
α	-106.23	β	0.00	γ	0.00
	偏心(7)				
X	0.00	Y	-2.56	Z	2.60
α	-85.52	β	0.00	γ	0.00

【0170】

実施例2

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッベ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6

3	F F S ②	偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①	偏心(1)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)	偏心(3)	1.4924	57.6
6	F F S ③	偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④	偏心(5)	1.4924	57.6
8	31.83	偏心(6)		
9	∞ (H R P 2)	2.41	偏心(7)	
像面	∞			
	F F S ①			
C ₄	1.0505×10^{-2}	C ₆	3.8788×10^{-3}	
	F F S ②			
C ₄	1.8864×10^{-2}	C ₆	1.2463×10^{-2}	
	F F S ③			
C ₄	-1.7214×10^{-2}	C ₆	-1.1967×10^{-2}	
	F F S ④			
C ₄	1.8563×10^{-2}	C ₆	1.7741×10^{-2}	
	偏心(1)			
X	0.00	Y	8.07	Z -1.41
α	8.10	β	0.00	γ 0.00
	偏心(2)			
X	0.00	Y	0.44	Z 6.39
α	-20.24	β	0.00	γ 0.00
	偏心(3)			
X	0.00	Y	9.38	Z -0.67
α	60.58	β	0.00	γ 0.00
	偏心(4)			
X	0.00	Y	0.00	Z 5.62
α	20.78	β	0.00	γ 0.00
	偏心(5)			
X	0.00	Y	-2.29	Z 3.04
α	66.52	β	0.00	γ 0.00
	偏心(6)			
X	0.00	Y	1.70	Z 2.94
α	103.30	β	0.00	γ 0.00
	偏心(7)			
X	0.00	Y	1.70	Z 2.94
α	85.51	β	0.00	γ 0.00
				。

【0171】

実施例3

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
6	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
7	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
8	-34.67		偏心(7)		
9	∞ (H R P 2)	2.32	偏心(8)		

像面 ∞
 F F S ①
 $C_4 = 5.1017 \times 10^{-2}$ $C_6 = 2.7482 \times 10^{-2}$
 F F S ②
 $C_4 = 4.4288 \times 10^{-2}$ $C_6 = 5.8438 \times 10^{-3}$
 F F S ③
 $C_4 = 1.9287 \times 10^{-2}$ $C_6 = -9.0886 \times 10^{-3}$
 F F S ④
 $C_4 = -1.0634 \times 10^{-2}$ $C_6 = -1.8892 \times 10^{-2}$
 F F S ⑤
 $C_4 = 2.1589 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.2903 \times 10^{-2}$
 偏心(1)
 $X = 0.00$ $Y = 0.00$ $Z = 0.00$
 $\alpha = -10.17$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(2)
 $X = 0.00$ $Y = -0.27$ $Z = 4.63$
 $\alpha = -40.38$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(3)
 $X = 0.00$ $Y = 8.09$ $Z = 2.76$
 $\alpha = -26.12$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(4)
 $X = 0.00$ $Y = 9.92$ $Z = 6.66$
 $\alpha = 25.15$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(5)
 $X = 0.00$ $Y = 0.00$ $Z = 6.18$
 $\alpha = -26.28$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(6)
 $X = 0.00$ $Y = 2.38$ $Z = 4.36$
 $\alpha = -80.23$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(7)
 $X = 0.00$ $Y = -2.63$ $Z = 2.74$
 $\alpha = -118.42$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(8)
 $X = 0.00$ $Y = -2.54$ $Z = 2.36$
 $\alpha = -102.61$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$

【0172】

実施例4

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
6	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
7	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
8	-28.23		偏心(7)		
9	∞ (H R P 2)	2.21	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				

C_4	3.6103×10^{-2}	C_6	3.7578×10^{-2}
F F S ②			
C_4	3.2368×10^{-2}	C_6	2.5846×10^{-2}
F F S ③			
C_4	1.4152×10^{-2}	C_6	1.0130×10^{-2}
F F S ④			
C_4	-1.5351×10^{-2}	C_6	-1.2774×10^{-2}
F F S ⑤			
C_4	1.8146×10^{-2}	C_6	1.4305×10^{-2}
偏心(1)			
X	0.00	Y	0.00
α	5.97	β	0.00
偏心(2)			
X	0.00	Y	0.29
α	-21.81	β	0.00
偏心(3)			
X	0.00	Y	7.45
α	-13.97	β	0.00
偏心(4)			
X	0.00	Y	8.01
α	17.65	β	0.00
偏心(5)			
X	0.00	Y	0.00
α	20.94	β	0.00
偏心(6)			
X	0.00	Y	-2.03
α	69.43	β	0.00
偏心(7)			
X	0.00	Y	1.85
α	103.84	β	0.00
偏心(8)			
X	0.00	Y	1.86
α	93.58	β	0.00

【0173】

実施例 5

面番号 物体面	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
6	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
9	F F S ⑥		偏心(7)		
10	∞ (H R P 2)	-2.16	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	4.7826×10^{-3}	C_6	-1.0454×10^{-2}		

F F S ②
 $C_4 = 3.6891 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.2733 \times 10^{-2}$
 F F S ③
 $C_4 = -1.6084 \times 10^{-2}$ $C_6 = -1.3974 \times 10^{-2}$
 F F S ④
 $C_4 = 1.7544 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.6602 \times 10^{-2}$
 F F S ⑤
 $C_4 = -1.2423 \times 10^{-2}$ $C_6 = -7.7482 \times 10^{-3}$
 F F S ⑥
 $C_4 = -3.9833 \times 10^{-2}$ $C_6 = -6.0704 \times 10^{-2}$
 偏心(1)
 $X = 0.00 \quad Y = 2.25 \quad Z = -0.13$
 $\alpha = 4.72 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(2)
 $X = 0.00 \quad Y = 0.02 \quad Z = 1.82$
 $\alpha = -24.02 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(3)
 $X = 0.00 \quad Y = 6.36 \quad Z = 2.42$
 $\alpha = 24.37 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(4)
 $X = 0.00 \quad Y = 6.79 \quad Z = -0.17$
 $\alpha = -9.40 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(5)
 $X = 0.00 \quad Y = 0.00 \quad Z = -10.80$
 $\alpha = -25.46 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(6)
 $X = 0.00 \quad Y = -2.64 \quad Z = -8.65$
 $\alpha = -78.40 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(7)
 $X = 0.00 \quad Y = 2.73 \quad Z = -7.13$
 $\alpha = -107.91 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$
 偏心(8)
 $X = 0.00 \quad Y = 2.73 \quad Z = -7.13$
 $\alpha = -104.86 \quad \beta = 0.00 \quad \gamma = 0.00$

【0174】

実施例 6

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッベ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
6	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
9	F F S ⑥		偏心(7)		
10	∞ (H R P 2)	-2.00	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				

C_4	2.1296×10^{-2}	C_6	2.4788×10^{-2}		
F F S ②					
C_4	2.3940×10^{-2}	C_6	4.0754×10^{-2}		
F F S ③					
C_4	8.1786×10^{-3}	C_6	2.1979×10^{-2}		
F F S ④					
C_4	1.7186×10^{-2}	C_6	3.8279×10^{-2}		
F F S ⑤					
C_4	-2.6631×10^{-2}	C_6	-2.5734×10^{-3}		
F F S ⑥					
C_4	3.4447×10^{-3}	C_6	-1.1766×10^{-1}		
偏心(1)					
X	0.00	Y	4.00	Z	1.25
α	-23.32	β	0.00	γ	0.00
偏心(2)					
X	0.00	Y	-0.15	Z	2.27
α	-40.04	β	0.00	γ	0.00
偏心(3)					
X	0.00	Y	5.83	Z	4.47
α	-27.60	β	0.00	γ	0.00
偏心(4)					
X	0.00	Y	7.34	Z	4.33
α	-84.78	β	0.00	γ	0.00
偏心(5)					
X	0.00	Y	0.00	Z	-4.24
α	19.91	β	0.00	γ	0.00
偏心(6)					
X	0.00	Y	1.90	Z	-1.97
α	66.04	β	0.00	γ	0.00
偏心(7)					
X	0.00	Y	-1.55	Z	-1.83
α	106.80	β	0.00	γ	0.00
偏心(8)					
X	0.00	Y	-1.55	Z	-1.83
α	84.78	β	0.00	γ	0.00

【0175】

実施例 7

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(3)	1.4924	57.6
6	F F S ③		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	8.92		偏心(6)		
9	∞ (H R P 2)	2.22	偏心(7)		
像面	∞				
	F F S ①				

$C_4 \quad 2.5961 \times 10^{-2}$ $C_6 \quad 1.5014 \times 10^{-2}$ $C_8 \quad 5.6194 \times 10^{-5}$
 $C_{10} \quad -1.1753 \times 10^{-3}$
 F F S ②
 $C_4 \quad 4.3736 \times 10^{-2}$ $C_6 \quad 4.1967 \times 10^{-2}$ $C_8 \quad 9.5457 \times 10^{-4}$
 $C_{10} \quad -3.8192 \times 10^{-3}$
 F F S ③
 $C_4 \quad -1.4677 \times 10^{-2}$ $C_6 \quad -7.1640 \times 10^{-3}$ $C_8 \quad 1.1987 \times 10^{-3}$
 $C_{10} \quad -1.4720 \times 10^{-4}$
 F F S ④
 $C_4 \quad 2.2962 \times 10^{-2}$ $C_6 \quad 2.1266 \times 10^{-2}$ $C_8 \quad 4.1512 \times 10^{-4}$
 $C_{10} \quad -7.5793 \times 10^{-4}$
 偏心(1)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad 2.79 \quad Z \quad 0.48$
 $\alpha \quad -12.75 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(2)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad -0.07 \quad Z \quad 1.90$
 $\alpha \quad -32.82 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(3)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad 8.13 \quad Z \quad 7.29$
 $\alpha \quad 38.07 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(4)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad 0.00 \quad Z \quad 9.34$
 $\alpha \quad -25.11 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(5)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad 2.63 \quad Z \quad 7.16$
 $\alpha \quad -81.51 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(6)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad -2.44 \quad Z \quad 5.03$
 $\alpha \quad -117.16 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$
 偏心(7)
 $X \quad 0.00 \quad Y \quad -2.44 \quad Z \quad 5.03$
 $\alpha \quad -110.65 \quad \beta \quad 0.00 \quad \gamma \quad 0.00$

【0176】

実施例8

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(3)	1.4924	57.6
6	F F S ③		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)		
9	∞ (H R P 2)	2.26	偏心(7)		
像面	∞				
	F F S ①				
	$C_4 \quad 2.3679 \times 10^{-2}$	$C_6 \quad 9.5574 \times 10^{-3}$	$C_8 \quad 2.1880 \times 10^{-4}$		
	$C_{10} \quad -5.1754 \times 10^{-4}$				
	F F S ②				

C_4	3.5018×10^{-2}	C_6	2.9912×10^{-2}	C_8	1.3808×10^{-3}
C_{10}	-1.3308×10^{-3}				
F F S ③					
C_4	-2.2815×10^{-2}	C_6	-1.7935×10^{-2}	C_8	-3.8274×10^{-4}
C_{10}	-3.4017×10^{-5}				
F F S ④					
C_4	1.1424×10^{-2}	C_6	9.7322×10^{-3}	C_8	-9.1508×10^{-4}
C_{10}	2.5355×10^{-4}				
F F S ⑤					
C_4	-1.0675×10^{-2}	C_6	2.3608×10^{-2}	C_8	-3.1240×10^{-2}
偏心(1)					
X	0.00	Y	3.09	Z	0.47
α	-10.74	β	0.00	γ	0.00
偏心(2)					
X	0.00	Y	-0.07	Z	1.85
α	-34.31	β	0.00	γ	0.00
偏心(3)					
X	0.00	Y	12.58	Z	9.97
α	45.00	β	0.00	γ	0.00
偏心(4)					
X	0.00	Y	0.00	Z	5.68
α	27.20	β	0.00	γ	0.00
偏心(5)					
X	0.00	Y	-2.25	Z	4.07
α	82.51	β	0.00	γ	0.00
偏心(6)					
X	0.00	Y	2.25	Z	2.37
α	102.32	β	0.00	γ	0.00
偏心(7)					
X	0.00	Y	2.25	Z	2.37
α	114.77	β	0.00	γ	0.00

【0177】

実施例 9

面番号 物体面	曲率半径 ∞	面間隔 ∞	偏心	屈折率	アッペ数
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
6	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
7	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
8	11.35		偏心(7)		
9	∞ (H R P 2)	2.05	偏心(8)		
像面	∞				
F F S ①					
C_4	2.0299×10^{-2}	C_6	2.1011×10^{-2}	C_8	3.7792×10^{-3}
C_{10}	1.1967×10^{-3}				
F F S ②					
C_4	2.7527×10^{-2}	C_6	9.6524×10^{-3}	C_8	1.8426×10^{-3}

$C_{10} \ 4.8011 \times 10^{-4}$
 F F S ③
 $C_4 \ 1.9362 \times 10^{-2}$ $C_6 \ -2.0125 \times 10^{-3}$ $C_8 \ 9.2062 \times 10^{-4}$
 $C_{10} \ 1.7905 \times 10^{-4}$
 F F S ④
 $C_4 \ -1.0067 \times 10^{-2}$ $C_6 \ -1.7791 \times 10^{-2}$ $C_8 \ 1.2309 \times 10^{-3}$
 $C_{10} \ 3.6169 \times 10^{-4}$
 F F S ⑤
 $C_4 \ 2.7337 \times 10^{-2}$ $C_6 \ 1.6341 \times 10^{-2}$ $C_8 \ 3.7921 \times 10^{-4}$
 $C_{10} \ -1.2527 \times 10^{-4}$
 偏心(1)
 X 0.00 Y 0.00 Z 0.00
 α 0.71 β 0.00 γ 0.00
 偏心(2)
 X 0.00 Y 0.01 Z 3.45
 α -39.92 β 0.00 γ 0.00
 偏心(3)
 X 0.00 Y 10.27 Z 1.66
 α -19.10 β 0.00 γ 0.00
 偏心(4)
 X 0.00 Y 13.38 Z 5.12
 α 41.87 β 0.00 γ 0.00
 偏心(5)
 X 0.00 Y 0.00 Z 6.16
 α -26.84 β 0.00 γ 0.00
 偏心(6)
 X 0.00 Y 2.23 Z 4.52
 α -81.76 β 0.00 γ 0.00
 偏心(7)
 X 0.00 Y -2.17 Z 2.93
 α -110.12 β 0.00 γ 0.00
 偏心(8)
 X 0.00 Y -2.14 Z 2.85
 α -109.73 β 0.00 γ 0.00

【0178】

実施例10

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (HRP1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
6	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
7	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
8	11.50		偏心(7)		
9	∞ (HRP2)	2.41	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	8.9203×10^{-3}	$C_6 \ 3.9004 \times 10^{-2}$	$C_8 \ 2.9860 \times 10^{-3}$		

$C_{10} -1.3651 \times 10^{-3}$
 F F S ②
 $C_4 2.6402 \times 10^{-2}$ $C_6 1.5704 \times 10^{-2}$ $C_8 1.2944 \times 10^{-3}$
 $C_{10} -1.2656 \times 10^{-4}$
 F F S ③
 $C_4 1.3314 \times 10^{-2}$ $C_6 -5.0059 \times 10^{-3}$ $C_8 -2.3594 \times 10^{-4}$
 $C_{10} 6.0685 \times 10^{-4}$
 F F S ④
 $C_4 -1.7132 \times 10^{-2}$ $C_6 -1.2802 \times 10^{-2}$ $C_8 -8.1788 \times 10^{-4}$
 $C_{10} 1.1746 \times 10^{-3}$
 F F S ⑤
 $C_4 1.8996 \times 10^{-2}$ $C_6 2.4503 \times 10^{-2}$ $C_8 -6.0699 \times 10^{-4}$
 $C_{10} 1.7658 \times 10^{-3}$
 偏心(1)
 $X 0.00 Y 0.00 Z 0.00$
 $\alpha 9.49 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(2)
 $X 0.00 Y 0.36 Z 6.63$
 $\alpha -22.14 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(3)
 $X 0.00 Y 7.07 Z 0.46$
 $\alpha -0.08 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(4)
 $X 0.00 Y 8.08 Z 1.39$
 $\alpha 47.26 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(5)
 $X 0.00 Y 0.00 Z 6.99$
 $\alpha 23.53 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(6)
 $X 0.00 Y -2.43 Z 4.73$
 $\alpha 73.73 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(7)
 $X 0.00 Y 1.96 Z 3.93$
 $\alpha 109.47 \beta 0.00 \gamma 0.00$
 偏心(8)
 $X 0.00 Y 1.97 Z 4.04$
 $\alpha 95.84 \beta 0.00 \gamma 0.00$

【0179】

実施例 1 1

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
6	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
9	F F S ⑥		偏心(7)		

10 ∞ (H R P 2) -2.14 偏心(8)
 像面 ∞
 F F S ①
 $C_4 = 3.4578 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.4392 \times 10^{-2}$ $C_8 = -1.5830 \times 10^{-3}$
 $C_{10} = -6.4400 \times 10^{-4}$
 F F S ②
 $C_4 = 3.6730 \times 10^{-2}$ $C_6 = 3.9223 \times 10^{-2}$ $C_8 = -2.8253 \times 10^{-3}$
 $C_{10} = -1.9571 \times 10^{-3}$
 F F S ③
 $C_4 = 2.0240 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.1058 \times 10^{-3}$ $C_8 = 1.5508 \times 10^{-4}$
 $C_{10} = 2.4574 \times 10^{-4}$
 F F S ④
 $C_4 = 1.7872 \times 10^{-2}$ $C_6 = 1.2937 \times 10^{-2}$ $C_8 = 9.4982 \times 10^{-4}$
 $C_{10} = 3.9786 \times 10^{-4}$
 F F S ⑤
 $C_4 = -2.2246 \times 10^{-2}$ $C_6 = -1.9019 \times 10^{-2}$ $C_8 = 3.4959 \times 10^{-4}$
 $C_{10} = -2.0661 \times 10^{-4}$
 偏心(1)
 X 0.00 Y 2.21 Z 0.09
 $\alpha = -4.39$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(2)
 X 0.00 Y 0.00 Z 1.65
 $\alpha = -27.40$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(3)
 X 0.00 Y 5.69 Z 3.46
 $\alpha = -3.64$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(4)
 X 0.00 Y 10.50 Z -0.13
 $\alpha = -53.22$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(5)
 X 0.00 Y 0.00 Z -8.34
 $\alpha = -26.53$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(6)
 X 0.00 Y -2.61 Z -6.38
 $\alpha = -79.50$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(7)
 X 0.00 Y 2.45 Z -4.93
 $\alpha = -106.11$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$
 偏心(8)
 X 0.00 Y 2.45 Z -4.93
 $\alpha = -105.85$ $\beta = 0.00$ $\gamma = 0.00$

【0180】

実施例 12

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6

3	F F S ②	偏心(2)	1.4924	57.6	
4	F F S ①	偏心(1)	1.4924	57.6	
5	F F S ③	偏心(3)	1.4924	57.6	
6	∞ (絞り面)	偏心(4)	1.4924	57.6	
7	F F S ④	偏心(5)	1.4924	57.6	
8	F F S ⑤	偏心(6)	1.4924	57.6	
9	F F S ⑥	偏心(7)			
10	∞ (H R P 2)	-2.00	偏心(8)		
像 面					
	∞				
	F F S ①				
C ₄	3.7649×10^{-2}	C ₆	1.7817×10^{-2}	C ₈	4.8828×10^{-4}
C ₁₀	-2.8895×10^{-5}				
F F S ②					
C ₄	3.9048×10^{-2}	C ₆	3.3816×10^{-2}	C ₈	5.4451×10^{-4}
C ₁₀	-1.2081×10^{-3}				
F F S ③					
C ₄	2.6818×10^{-2}	C ₆	1.1863×10^{-2}	C ₈	4.8350×10^{-5}
C ₁₀	6.3702×10^{-4}				
F F S ④					
C ₄	1.5997×10^{-2}	C ₆	2.9264×10^{-3}	C ₈	-2.2617×10^{-3}
C ₁₀	-1.3131×10^{-3}				
F F S ⑤					
C ₄	-3.0842×10^{-2}	C ₆	-3.2950×10^{-2}	C ₈	-1.0973×10^{-3}
C ₁₀	-5.2443×10^{-4}				
F F S ⑥					
C ₄	-9.8256×10^{-2}	C ₆	-1.6629×10^{-1}	C ₈	-7.3379×10^{-3}
C ₁₀	-2.0373×10^{-2}				
偏心(1)					
X	0.00	Y	6.79	Z	1.55
α	-19.94	β	0.00	γ	0.00
偏心(2)					
X	0.00	Y	-0.14	Z	4.06
α	-36.01	β	0.00	γ	0.00
偏心(3)					
X	0.00	Y	9.26	Z	5.79
α	-9.94	β	0.00	γ	0.00
偏心(4)					
X	0.00	Y	10.97	Z	4.36
α	-50.10	β	0.00	γ	0.00
偏心(5)					
X	0.00	Y	0.00	Z	-6.17
α	28.58	β	0.00	γ	0.00
偏心(6)					
X	0.00	Y	2.46	Z	-4.58
α	82.38	β	0.00	γ	0.00
偏心(7)					
X	0.00	Y	-1.83	Z	-3.22
α	114.82	β	0.00	γ	0.00
偏心(8)					
X	0.00	Y	-1.83	Z	-3.22

α 104.01 β 0.00 γ 0.00

【0181】

実施例13

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッベ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
5	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
6	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
7	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
8	F F S ⑥		偏心(7)		
9	∞ (H R P 2)	3.05	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	1.8239×10^{-2}	C_6 1.4286×10^{-2}	C_8 1.0132×10^{-3}		
C_{10}	-2.3081×10^{-4}	C_{12} -1.7601×10^{-4}			
	F F S ②				
C_4	3.7683×10^{-2}	C_6 1.0427×10^{-2}	C_8 2.3263×10^{-4}		
C_{10}	3.4809×10^{-4}	C_{12} -3.5873×10^{-4}	C_{14} -2.2847×10^{-4}		
C_{15}	-7.4601×10^{-5}				
	F F S ③				
C_4	2.2486×10^{-2}	C_6 -5.9061×10^{-3}	C_8 -9.8429×10^{-4}		
C_{10}	-1.4520×10^{-4}	C_{12} -3.9632×10^{-4}	C_{14} -3.0543×10^{-4}		
C_{15}	-1.2923×10^{-4}				
	F F S ④				
C_4	-1.8009×10^{-2}	C_6 -1.6145×10^{-2}	C_8 -7.3044×10^{-4}		
C_{10}	-1.3764×10^{-4}	C_{12} -3.8788×10^{-4}	C_{14} -4.0937×10^{-5}		
C_{15}	-3.3913×10^{-4}				
	F F S ⑤				
C_4	1.3712×10^{-2}	C_6 2.3152×10^{-2}	C_8 -1.2151×10^{-3}		
C_{10}	9.0030×10^{-4}	C_{12} -5.9931×10^{-4}	C_{14} 5.2911×10^{-5}		
C_{15}	-4.0363×10^{-4}				
	F F S ⑥				
C_4	1.5598×10^{-2}	C_6 1.2737×10^{-1}	C_8 -2.7416×10^{-3}		
C_{13}	8.2055×10^{-3}				
	偏心(1)				
X	0.00	Y 0.00	Z 0.00		
α	28.08	β 0.00	γ 0.00		
	偏心(2)				
X	0.00	Y 0.76	Z 4.43		
α	-19.21	β 0.00	γ 0.00		
	偏心(3)				
X	0.00	Y 7.74	Z -1.84		
α	9.37	β 0.00	γ 0.00		
	偏心(4)				
X	0.00	Y 13.82	Z 0.76		
α	66.85	β 0.00	γ 0.00		
	偏心(5)				

X	0.00	Y	0.00	Z	4.11
α	24.49	β	0.00	γ	0.00
偏心(6)					
X	0.00	Y	-2.19	Z	2.20
α	72.79	β	0.00	γ	0.00
偏心(7)					
X	0.00	Y	1.74	Z	1.75
α	115.85	β	0.00	γ	0.00
偏心(8)					
X	0.00	Y	1.74	Z	1.76
α	86.39	β	0.00	γ	0.00

【0182】

実施例14

面番号	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
物体面	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
6	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
9	F F S ⑥		偏心(7)		
10	∞ (H R P 2)	-2.13	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	3.7054×10^{-2}	C_6	1.6679×10^{-2}	C_8	3.2160×10^{-5}
C_{10}	-4.2007×10^{-4}	C_{11}	1.3894×10^{-4}	C_{13}	8.9460×10^{-5}
C_{15}	8.9163×10^{-6}				
	F F S ②				
C_4	3.1883×10^{-2}	C_6	3.5792×10^{-2}	C_8	-1.2538×10^{-3}
C_{10}	-6.2843×10^{-4}	C_{11}	8.5773×10^{-6}	C_{13}	-1.0024×10^{-4}
C_{15}	-7.9627×10^{-5}				
	F F S ③				
C_4	3.3309×10^{-2}	C_6	6.8480×10^{-3}	C_8	1.6484×10^{-3}
C_{10}	-1.4440×10^{-4}	C_{11}	7.6079×10^{-4}	C_{13}	4.0409×10^{-4}
C_{15}	5.6887×10^{-5}				
	F F S ④				
C_4	1.9178×10^{-2}	C_6	1.2833×10^{-2}	C_8	7.4411×10^{-4}
C_{10}	-3.8584×10^{-4}	C_{11}	1.9273×10^{-5}	C_{13}	-9.5052×10^{-8}
C_{15}	2.7615×10^{-5}				
	F F S ⑤				
C_4	-2.4984×10^{-2}	C_6	-2.1249×10^{-2}	C_8	-4.5327×10^{-4}
C_{10}	-1.2808×10^{-3}	C_{11}	1.4334×10^{-5}	C_{13}	-9.9058×10^{-5}
C_{15}	-3.4862×10^{-5}				
	F F S ⑥				
C_4	-5.4905×10^{-2}	C_6	-1.2779×10^{-1}	C_8	-1.7117×10^{-2}
C_{10}	-1.0248×10^{-2}	C_{11}	-8.2754×10^{-4}	C_{13}	-9.4598×10^{-3}
C_{15}	-1.0669×10^{-2}				

偏心(1)
 X 0.00 Y 2.35 Z 0.09
 α -4.70 β 0.00 γ 0.00
 偏心(2)
 X 0.00 Y 0.00 Z 1.75
 α -27.36 β 0.00 γ 0.00
 偏心(3)
 X 0.00 Y 5.78 Z 3.48
 α -0.37 β 0.00 γ 0.00
 偏心(4)
 X 0.00 Y 11.16 Z -1.70
 α -46.14 β 0.00 γ 0.00
 偏心(5)
 X 0.00 Y 0.00 Z -6.97
 α -26.21 β 0.00 γ 0.00
 偏心(6)
 X 0.00 Y -2.54 Z -5.02
 α -81.64 β 0.00 γ 0.00
 偏心(7)
 X 0.00 Y 2.12 Z -3.24
 α -111.38 β 0.00 γ 0.00
 偏心(8)
 X 0.00 Y 2.12 Z -3.24
 α -110.61 β 0.00 γ 0.00

【0183】

実施例15

面番号 物体面	曲率半径	面間隔	偏心	屈折率	アッペ数
	∞	∞			
1	∞ (H R P 1)				
2	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
3	F F S ②		偏心(2)	1.4924	57.6
4	F F S ①		偏心(1)	1.4924	57.6
5	F F S ③		偏心(3)	1.4924	57.6
6	∞ (絞り面)		偏心(4)	1.4924	57.6
7	F F S ④		偏心(5)	1.4924	57.6
8	F F S ⑤		偏心(6)	1.4924	57.6
9	F F S ⑥		偏心(7)		
10	∞ (H R P 2)	-2.00	偏心(8)		
像面	∞				
	F F S ①				
C_4	4.8535×10^{-2}	C_6	1.3761×10^{-2}	C_8	2.7930×10^{-4}
C_{10}	-3.5124×10^{-4}	C_{11}	1.0809×10^{-4}	C_{13}	-7.4720×10^{-5}
C_{15}	-6.2921×10^{-5}				
	F F S ②				
C_4	4.1383×10^{-2}	C_6	2.3986×10^{-2}	C_8	-3.9155×10^{-5}
C_{10}	-3.1606×10^{-4}	C_{11}	-1.0166×10^{-4}	C_{13}	-2.7883×10^{-4}
C_{15}	-1.7774×10^{-4}				
	F F S ③				
C_4	4.9345×10^{-2}	C_6	1.2343×10^{-2}	C_8	-1.4156×10^{-4}
C_{10}	-6.8010×10^{-4}	C_{11}	9.3773×10^{-4}	C_{13}	1.3605×10^{-4}

$C_{15} -5.7474 \times 10^{-5}$

F F S ④

$C_4 1.8813 \times 10^{-2}$ $C_6 9.6126 \times 10^{-3}$ $C_8 -1.1595 \times 10^{-3}$

$C_{10} -1.0682 \times 10^{-3}$ $C_{11} -7.5707 \times 10^{-6}$ $C_{13} -3.7497 \times 10^{-5}$

$C_{15} 3.3145 \times 10^{-5}$

F F S ⑤

$C_4 -2.7646 \times 10^{-2}$ $C_6 -2.8089 \times 10^{-2}$ $C_8 -7.8056 \times 10^{-4}$

$C_{10} -1.9251 \times 10^{-4}$ $C_{11} -3.2528 \times 10^{-6}$ $C_{13} 2.8135 \times 10^{-5}$

$C_{15} 7.1783 \times 10^{-5}$

F F S ⑥

$C_4 -5.5178 \times 10^{-2}$ $C_6 -1.9134 \times 10^{-1}$ $C_8 -1.7197 \times 10^{-2}$

$C_{10} -1.0841 \times 10^{-2}$ $C_{13} -9.1849 \times 10^{-4}$

偏心(1)

X 0.00 Y 5.23 Z 1.51

α -20.43 β 0.00 γ 0.00

偏心(2)

X 0.00 Y -0.24 Z 3.27

α -38.16 β 0.00 γ 0.00

偏心(3)

X 0.00 Y 7.40 Z 5.07

α -12.32 β 0.00 γ 0.00

偏心(4)

X 0.00 Y 8.86 Z 4.09

α -55.96 β 0.00 γ 0.00

偏心(5)

X 0.00 Y 0.00 Z -8.72

α 26.11 β 0.00 γ 0.00

偏心(6)

X 0.00 Y 2.71 Z -6.62

α 77.68 β 0.00 γ 0.00

偏心(7)

X 0.00 Y -2.21 Z -5.47

α 116.77 β 0.00 γ 0.00

偏心(8)

X 0.00 Y -2.21 Z -5.47

α 96.17 β 0.00 γ 0.00

【0184】次に、上記実施例1の横収差図を図9に示す。この横収差図において、括弧内に示された数字は

(水平(X方向) 画角、垂直(Y方向) 画角) を表し、

その画角における横収差を示す。

【0185】なお、上記実施例1～15の条件式(1)

～(11)の値は次の通りである。

条件式	実施例							
	1	2	3	4	5	6	7	8
(1)	0.61	0.41	0.49	0.42	0.28	0.60	0.48	0.24
(2)	0.02	0.40	0.30	0.35	0.17	0.06	0.42	0.20
(3)	0.13	0.38	0.24	0.35	0.39	0.39	0.31	0.48
(4)	0.47	0.27	0.44	0.31	0.37	0.82	0.14	0.36
(5)	27.30	24.97	27.67	27.56	27.47	26.22	31.29	28.11
(6)	18.97	20.78	26.28	20.56	25.46	19.91	25.11	27.20
(7)	0.69	0.83	0.95	0.75	0.93	0.76	0.80	0.97
(8)	-0.89	-0.42	-1.01	-0.74	-0.82	-0.54	-0.92	-0.74
(9)	-0.73	-0.28	-0.14	-0.63	-0.29	-0.87	-0.83	-0.60

(10)	0.58	0.23	0.44	0.33	0.11	0.48	0.54	0.50
(11)	0.17	0.09	-0.21	0.25	-0.24	0.53	0.30	0.19
条件式	実施例							
	9	10	11	12	13	14	15	
(1)	0.58	0.40	0.46	0.66	0.27	0.49	0.54	
(2)	0.33	0.54	0.39	0.66	0.45	0.41	0.55	
(3)	0.21	0.36	0.37	0.34	0.35	0.37	0.37	
(4)	0.35	0.28	0.26	0.06	0.31	0.25	0.19	
(5)	28.09	26.66	26.44	25.23	23.81	29.22	25.45	
(6)	26.84	23.53	26.53	28.58	24.49	26.21	26.11	
(7)	0.96	0.88	1.00	1.13	1.03	0.90	1.03	
(8)	-0.58	-0.56	-0.75	-0.83	-0.74	-0.62	-0.81	
(9)	-0.19	-0.34	-0.80	-0.68	-0.20	-0.70	-0.47	
(10)	0.41	0.28	0.71	0.80	0.44	0.72	0.95	
(11)	-0.04	-0.11	0.29	0.36	-0.11	0.32	0.27	

【0186】以上の実施例の本発明の結像光学系を構成するプリズム10の物体側部分としては、上記の実施例1～15の内部反射回数2回又は3回のタイプのプリズムを用いたが、本発明の結像光学系においてプリズム10の物体側部分として用いるものはこれに限られるものではない。例えば内部反射回数を1回としたもの、実施例5～6、11～12、14～15の第1反射面12と第3反射面14を同一の面で構成するもの、あるいは、それらの実施例の第2反射面13を入射面11と別の面で構成するもの等が可能である。

【0187】さて、以上のような本発明の結像光学系は、物体像を形成しその像をCCDや銀塩フィルムといった撮像素子に受光させて撮影を行う撮影装置、とりわけカメラに用いることができる。また、物体像を接眼レンズを通して観察する観察装置、とりわけカメラのファインダー部の対物光学系としても用いることが可能である。また、内視鏡等の小型の撮像素子を用いた光学装置用の撮像光学系としても用いることができる。以下に、その実施形態を例示する。

【0188】図10～図12は、本発明の結像光学系を電子カメラのファインダー部の対物光学系に組み込んだ構成の概念図を示す。図10は電子カメラ40の外観を示す前方斜視図、図11は同後方斜視図、図12は電子カメラ40の構成を示す断面図である。電子カメラ40は、この例の場合、撮影用光路42を有する撮影光学系41、ファインダー用光路44を有するファインダー光学系43、シャッター45、フラッシュ46、液晶表示モニター47等を含み、カメラ40の上部に配置されたシャッター45を押圧すると、それに連動して撮影用対物光学系48を通して撮影が行われる。撮影用対物光学系48によって形成された物体像が、ローパスフィルター、赤外カットフィルター等のフィルター51を介してCCD49の撮像面50上に形成される。このCCD49で受光された物体像は、処理手段52を介し、電子画像としてカメラ背面に設けられた液晶表示モニター47

に表示される。また、この処理手段52にはメモリ等が配置され、撮影された電子画像を記録することもできる。なお、このメモリは処理手段52と別体に設けられてもよいし、フロッピーディスク等により電子的に記録書きを行うように構成してもよい。また、CCD49に代わって銀塩フィルムを配置した銀塩カメラとして構成してもよい。

【0189】さらに、ファインダー用光路44上には、例えば実施例5と同様の結像光学系をファインダー用対物光学系53として配置してある。この場合、カバー部材として負のパワーを有するカバーレンズ54を配置してファインダー用対物光学系53の一部とし、画角を拡大している。なお、このカバーレンズ54とプリズム10の絞り2より物体側の部分とでファインダー用対物光学系53の前群を、プリズム10の絞り2より像側の部分でファインダー用対物光学系53の後群を構成している。このファインダー用対物光学系53によって形成された物体像は、像正立部材であるポロプリズム55の視野枠57上に形成される。なお、視野枠57は、ポロプリズム55の第1反射面56と第2反射面58との間を分離し、その間に配置されている。このポロプリズム55の後方には、正立正像にされた像を観察者眼球Eに導く接眼光学系59が配置されている。

【0190】このように構成されたカメラ40は、ファインダー用対物光学系53を少ない光学部材で構成でき、高性能・低コスト化が実現できると共に、対物光学系53の光路自体を折り曲げて構成できるため、カメラ内部での配置の自由度が増し、設計上有利となる。

【0191】なお、図12の構成において、撮影用対物光学系48の構成については言及しなかったが、撮影用対物光学系48としては屈折型同軸光学系の他に、本発明の1つのプリズム10からなる何れかのタイプの結像光学系を用いることも当然可能である。

【0192】次に、図13は、本発明の結像光学系を電子カメラ40の撮影部の対物光学系48に組み込んだ構

成の概念図を示す。この例の場合は、撮影用光路 4 2 上に配置された撮影用対物光学系 4 8 は、実施例 1 と同様の結像光学系を用いている。この撮影用対物光学系により形成された物体像は、ローパスフィルター、赤外カットフィルター等のフィルター 5 1 を介して CCD 4 9 の撮像面 5 0 上に形成される。この CCD 4 9 で受光された物体像は、処理手段 5 2 を介し、液晶表示素子 (LCD) 6 0 上に電子像として表示される。また、この処理手段 5 2 は、CCD 4 9 で撮影された物体像を電子情報として記録する記録手段 6 1 の制御も行う。LCD 6 0 に表示された画像は、接眼光学系 5 9 を介して観察者眼球 E に導かれる。この接眼光学系 5 9 は、本発明の結像光学系に用いられているものと類似の形態を持つ偏心プリズムからなり、この例では、入射面 6 2 と、反射面 6 3 と、反射と屈折の兼用面 6 4 の3面から構成されている。また、2つの反射作用を持った面 6 3、6 4 の中、少なくとも一方の面、望ましくは両方の面が、光束にパワーを与え、かつ、偏心収差を補正する唯一の対称面を持つ対称自由曲面にて構成されている。そして、この唯一の対称面は、撮影用対物光学系 4 8 のプリズム 1 0 が有する対称自由曲面の唯一の対称面と略同一平面上に形成されている。また、この撮影用対物光学系 4 8 は他のレンズ (正レンズ、負レンズ) をプリズム 1 0 の物体側あるいは像側にその構成要素として含んでいてもよい。

【0193】このように構成されたカメラ 4 0 は、撮影用対物光学系 4 8 を少ない光学部材で構成でき、高性能・低コスト化が実現できると共に、光学系全体を同一平面上に並べて配置できるため、この配置平面と垂直方向の厚みの薄型化が実現できる。

【0194】なお、本例では、撮影用対物光学系 4 8 のカバー部材 6 5 はとして、平行平面板を配置しているが、前例と同様に、パワーを持ったレンズを用いてもよい。

【0195】ここで、カバー部材を設げずに、本発明の結像光学系中の最も物体側に配置された面をカバー部材と兼用することもできる。本例ではその最も物体側の面はプリズム 1 0 の入射面となる。しかし、この入射面が光軸に対して偏心配置されているため、この面がカメラ前面に配置されてしまうと、被写体側から見た場合、カメラ 4 0 の撮影中心が自分からずれてしまうように錯覚してしまい (一般的なカメラ同様、入射面の垂直方向を撮影していると感じるのが通常である。) 、違和感を与えてしまう。そこで、本例のように、結像光学系の最も物体側の面が偏心面である場合には、カバー部材 6 5 (又は、カバーレンズ 5 4) を設けることが、被写体側から見た場合に違和感を感じずに、既存のカメラと同じ感覚で撮影を受けることができ望ましい。

【0196】次に、図 1 4 は、本発明による結像光学系を電子内視鏡の観察系の対物光学系 8 1 に組み込んだ構

成の概念図を示す。この例の場合、観察系の対物光学系 8 1 は実施例 4 と略同様の形態の結像光学系を用いている。この電子内視鏡は、図 1 4 (a) に示すように、電子内視鏡 7 1 と、照明光を供給する光源装置 7 2 と、その電子内視鏡 7 1 に対応する信号処理を行うビデオプロセッサ 7 3 と、このビデオプロセッサ 7 3 から出力される映像信号を表示するモニター 7 4 と、このビデオプロセッサ 7 3 と接続され映像信号等に記録する VTR デッキ 7 5、及び、ビデオディスク 7 6 と、映像信号を映像としてプリントアウトするビデオプリンタ 7 7 と、頭部装着型画像表示装置 (HMD) 7 8 と共に構成されており、電子内視鏡 7 1 の挿入部 7 9 の先端部 8 0 は、図 1 4 (b) に示すように構成されている。光源装置 7 2 から照明した光束は、ライトガイドファイバー束 8 7 を通って照明用対物光学系 8 6 により、観察部位を照明する。そして、この観察部位からの光が、カバー部材 8 5 を介して、観察用対物光学系 8 1 によって物体像として形成される。この物体像は、ローパスフィルター、赤外カットフィルター等のフィルター 8 2 を介して CCD 8 3 の撮像面 8 4 上に形成される。さらに、この物体像は、CCD 8 3 によって映像信号に変換され、その映像信号は、図 1 4 (a) に示すビデオプロセッサ 7 3 により、モニター 7 4 上に直接表示されると共に、VTR デッキ 7 5、ビデオディスク 7 6 中に記録され、また、ビデオプリンタ 7 7 から映像としてプリントアウトされる。また、HMD 7 8 の画像表示素子に表示され HMD 7 8 の装着者に表示される。

【0197】このように構成された内視鏡は、少ない光学部材で構成でき、高性能・低コスト化が実現できると共に、観察系の対物光学系 8 1 の1つのプリズム 1 0 が内視鏡の長軸方向に並ぶため、細径化を阻害することなく上記効果を得ることができる。

【0198】ところで、結像光学系は光路を逆にすることにより投影光学系としても用いることができる。図 1 5 に、パソコン 9 0 と液晶プロジェクタ 9 1 とを組み合わせたプレゼンテーションシステムの投影光学系 9 6 に本発明によるプリズム光学系を用いた構成の概念図を示す。この例の場合は、投影光学系 9 6 に実施例 1 と同様の結像光学系を光路を逆にして用いている。同図において、パソコン 9 0 上で作成された画像・原稿データは、モニタ出力から分岐して液晶プロジェクタ 9 1 の処理制御部 9 8 に出力される。液晶プロジェクタ 9 1 の処理制御部 9 8 では、この入力されたデータが処理され、液晶パネル (LCD) 9 3 に出力される。液晶パネル 9 3 では、この入力画像データに応じた画像が表示される。そして、光源 9 2 からの光は、液晶パネル 9 3 に表示した画像の階調によってその透過量が決定された後、液晶パネル 9 3 直前に配置したフィールドレンズ 9 5 と本発明の結像光学系を構成するプリズム 1 0 と正レンズのカバーレンズ 9 4 とからなる投影光学系 9 6 を介してスクリ

ーン97に投影される。

【0199】このように構成されたプロジェクタは、少ない光学部材で構成でき、高性能・低コスト化が実現できると共に、小型化が可能である。

【0200】次に、本発明による結像光学系をCCDやフィルター等の撮像素子前方に配置するときの望ましい構成を図16に示す。図中、偏心プリズムPは、本発明の結像光学系中に含まれるプリズムである。いま、撮像素子の撮像面Dが、図のように四角形を形成するとき、偏心プリズムPに配置された面对称自由曲面の対称面Fが、この撮像面Dの四角形を形成する辺の少なくとも1つと平行になるように配置することが、美しい像形成の上で望ましい。

【0201】さらに、この撮像面Dが正方形や長方形といった4つの内角がそれぞれ約90°にて形成されている場合には、面对称自由曲面の対称面Fは、撮像面Dの互いに平行関係にある2辺に対して平行に配置され、より望ましくは、この2辺の中間に配置され、この対称面Fが撮像面Dを左右又は上下対称にする位置に一致している構成であることが好ましい。このように構成すれば、装置に組み込むときの組み込み精度が出しやすく、量産性に効果的である。

【0202】さらに、偏心プリズムPを構成する光学面である入射面、第1反射面、C面、B面、A面等の中、複数の面又は全ての面が面对称自由曲面の場合には、複数の面又は全ての面の対称面が同一面F上に配置されるように構成することが、設計上も、収差性能上も望ましい。そして、この対称面Fと撮像面Dとの関係は、上述と同様の関係にあることが望ましい。

【0203】以上の本発明の結像光学系は、例えば次のように構成することができる。

(1) 物体像を形成する全体として正の屈折力を有する結像光学系において、前記結像光学系が屈折率(n)が1.3よりも大きい(n>1.3)媒質で形成された少なくとも1つのプリズムを有し、前記プリズムが、光束を透過又は反射させる光学作用面を少なくとも4面有し、それらの中、像面側の3面をそれらを像面側より順にA、B、C面とするとき、前記第B面と前記第C面の少なくとも1つの面が光束にパワーを与える曲面形状を有し、前記曲面形状が偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有し、物体からの光線をプリズム内で結像することなく像面まで光線を導く光学系であり、プリズム内に瞳を有し、前記A面は前記B面で内部反射された光線をプリズム内から射出する透過面作用を有し、前記B面は前記C面で内部反射された光線を反射する反射作用を有し、前記C面に入射する光線と前記B面で反射した光線は交差し、前記C面は反射作用を有することを特徴とする結像光学系。

【0204】(2) 前記C面と前記B面の両方が、光束にパワーを与えかつ偏心によって発生する収差を補正

する回転非対称な面形状を有するように構成されていることを特徴とする上記1記載の結像光学系。

【0205】(3) 前記C面と前記B面の少なくとも一方の回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した面对称自由曲面形状にて構成されていることを特徴とする上記1記載の結像光学系。

【0206】(4) 前記C面と前記B面の両方の回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した面对称自由曲面形状にて構成されていることを特徴とする上記2記載の結像光学系。

【0207】(5) 前記C面の面对称自由曲面の唯一の対称面と、前記B面の面对称自由曲面の唯一の対称面とが、同一面内に形成されるように構成されていることを特徴とする上記4記載の結像光学系。

【0208】(6) 前記A面を、光束にパワーを与える、かつ、偏心によって発生する収差を補正する回転非対称な面形状を有するように構成されていることを特徴とする上記1から5の何れか1項記載の結像光学系。

【0209】(7) 前記A面の回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した面对称自由曲面形状にて構成されていることを特徴とする上記6記載の結像光学系。

【0210】(8) 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分内に配置された回転非対称な面形状が、唯一の対称面を1面のみ有した面对称自由曲面形状にて構成されていることを特徴とする上記1から7の何れか1項記載の結像光学系。

【0211】(9) 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分と前記のA、B、C面からなる像側部分とが、少なくとも1面ずつ、唯一の対称面が同一面上に配置されるように構成した面对称自由曲面を備えていることを特徴とする上記8記載の結像光学系。

【0212】(10) 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分と前記のA、B、C面からなる像側部分との間に瞳を配置し、前記瞳と像面との間に前記のA、B、C面からなる像側部分を配置して構成されていることを特徴とする上記1から9の何れか1項記載の結像光学系。

【0213】(11) 前記瞳上に絞りを配置されたていることを特徴とする上記10記載の結像光学系。

【0214】(12) 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、光束にパワーを与える曲面形状の反射面を2面以上有するように構成されていることを特徴とする上記1から11の何れか1項記載の結像光学系。

【0215】(13) 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、反射面と透過面とを兼用した入射面と、反射面との2つの光学作用面から構成されていることを特徴とする上記1から12の何れか1項記載の結像光学系。

【0216】〔14〕 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、プリズム内に光束を入射させる透過作用を有する入射面と、光束にパワーを与える2つの反射面とから構成されていることを特徴とする上記1から12の何れか1項記載の結像光学系。

【0217】〔15〕 前記プリズムの前記のA、B、C面以外の物体側部分が、前記2つの反射面が前記媒質を挟んで対向配置され、入射面とその2つの反射面で形成される光路がZ字型光路となるように構成されていることを特徴とする上記14記載の結像光学系。

【0218】〔16〕 前記プリズムの前記のA、B、
 $0 < P_{x b} / P_x < 2$
 $-0.5 < P_{y b} / P_y < 2$

の条件式の少なくとも一方を満足することを特徴とする上記1から16の何れか1項記載の結像光学系。

【0220】〔18〕 全光学系の偏心方向がY軸方向で、軸上主光線と平行な面をY-Z面とし、そのY-Z

$$0 < P_{x c} / P_x < 2$$
$$0 < P_{y c} / P_y < 2$$

の条件式の少なくとも一方を満足することを特徴とする上記1から17の何れか1項記載の結像光学系。

$$5^\circ < \alpha_b < 45^\circ$$
$$5^\circ < \alpha_c < 45^\circ$$

の条件式の少なくとも一方を満足することを特徴とする上記1から18の何れか1項記載の結像光学系。

【0222】〔20〕 前記B面と前記C面での軸上主
 $0.2 < \alpha_{b c} < 3$

の条件式を満足することを特徴とする上記1から19の何れか1項記載の結像光学系。

【0223】〔21〕 全光学系の偏心方向がY軸方向で、軸上主光線と平行な面をY-Z面とし、そのY-Z面と直交する方向をX方向とするとき、前記プリズムの

$$-5 < P_{x 1} / P_x < 0$$
$$-4 < P_{y 1} / P_y < 0$$

の条件式の少なくとも一方を満足することを特徴とする上記12から20の何れか1項記載の結像光学系。

【0224】〔22〕 全光学系の偏心方向がY軸方向で、軸上主光線と平行な面をY-Z面とし、そのY-Z面と直交する方向をX方向とするとき、前記プリズムの

$$-2 < P_{x 2} / P_x < 4$$
$$-2 < P_{y 2} / P_y < 2$$

の条件式の少なくとも一方を満足することを特徴とする上記12から21の何れか1項記載の結像光学系。

【0225】〔23〕 上記1から22の何れか1項記載の結像光学系をファインダー対物光学系として配置し、さらに、前記ファインダー対物光学系によって形成された物体像を正立正像させる像正立光学系と、接眼光学系とから構成されていることを特徴とするファインダー光学系。

【0226】〔24〕 上記23記載のファインダー光

C面以外の物体側部分が、反射面と透過面とを兼用した入射面と、2つの反射面との3つの光学作用面から構成されていることを特徴とする上記1から12の何れか1項記載の結像光学系。

【0219】〔17〕 全光学系の偏心方向がY軸方向で、軸上主光線と平行な面をY-Z面とし、そのY-Z面と直交する方向をX方向とするとき、前記B面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ $P_{x b}$ 、 $P_{y b}$ とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ P_x 、 P_y とすると、

$$\dots (1)$$

$$\dots (2)$$

面と直交する方向をX方向とするとき、前記C面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ $P_{x c}$ 、 $P_{y c}$ とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ P_x 、 P_y とすると、

$$\dots (3)$$

$$\dots (4)$$

【0221】〔19〕 前記B面と前記C面での軸上主光線の入射角をそれぞれ α_b 、 α_c とするとき、

$$\dots (5)$$

$$\dots (6)$$

光線の入射角をそれぞれ α_b 、 α_c とし、 α_b / α_c を $\alpha_{b c}$ とするととき、

$$\dots (7)$$

前記のA、B、C面以外の物体側部分の反射面を物体側から順に数えるとき、第1反射面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ $P_{x 1}$ 、 $P_{y 1}$ とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ P_x 、 P_y とすると、

$$\dots (8)$$

$$\dots (9)$$

前記のA、B、C面以外の物体側部分の反射面を物体側から順に数えるとき、第2反射面のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ $P_{x 2}$ 、 $P_{y 2}$ とし、プリズム全体のX方向、Y方向のパワーをそれぞれ P_x 、 P_y とすると、

$$\dots (10)$$

$$\dots (11)$$

学系と、前記ファインダー光学系と併設された撮影用対物光学系とを備えて構成されていることを特徴とするカメラ装置。

【0227】〔25〕 上記1から22の何れか1項記載の結像光学系と、前記結像光学系によって形成される像面上に配置された撮像素子とを備えて構成されていることを特徴とする撮像光学系。

【0228】〔26〕 上記1から22の何れか1項記載の結像光学系を撮影用対物光学系として配置し、前記

撮影用光学系とは別の光路、又は、前記撮影用対物光学系の光路から分割された光路の何れかの中に配置されたファインダー光学系を備えて構成されていることを特徴とするカメラ装置。

【0229】〔27〕 上記1から22の何れか1項記載の結像光学系と、前記結像光学系によって形成される像面上に配置された撮像素子と、前記撮像素子で受光された像情報を記録する記録媒体と、前記記録媒体又は前記撮像素子からの像情報を受けて観察像を形成する画像表示素子とを備えて構成されていることを特徴とする電子カメラ装置。

【0230】〔28〕 上記1から22の何れか1項記載の結像光学系と、前記結像光学系によって形成される像を長軸方向に沿って伝達する像伝達部材とを有する観察系と、照明光源及び前記照明光源からの照明光を前記長軸方向に沿って伝達する照明光伝達部材を有する照明系とを備えて構成されていることを特徴とする内視鏡装置。

【0231】

【発明の効果】以上の説明から明らかなように、本発明によると、少ない光学素子の構成枚数で高性能、低コストな結像光学系を提供することができる。また、少ない反射回数の反射面を用いて光路を折り畳むことにより小型化、薄型化された高性能な結像光学系を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1の結像光学系の断面図である。

【図2】本発明の実施例2の結像光学系の断面図である。

【図3】本発明の実施例3の結像光学系の断面図である。

【図4】本発明の実施例4の結像光学系の断面図である。

【図5】本発明の実施例5の結像光学系の断面図である。

【図6】本発明の実施例6の結像光学系の断面図である。

【図7】本発明の実施例10の結像光学系の断面図である。

【図8】本発明の実施例15の結像光学系の断面図である。

【図9】実施例1の結像光学系の横収差図である。

【図10】本発明の結像光学系を適用した電子カメラの外観を示す前方斜視図である。

【図11】図10の電子カメラの後方斜視図である。

【図12】図10の電子カメラの構成を示す断面図である。

【図13】本発明の結像光学系を適用した別の電子カメラの概念図である。

【図14】本発明の結像光学系を適用した電子内視鏡の概念図である。

【図15】プレゼンテーションシステムの投影光学系に本発明によるプリズム光学系を用いた構成の概念図である。

【図16】本発明による結像光学系を撮像素子前方に配置するときの望ましい構成を示す図である。

【図17】偏心した反射面により発生する像面湾曲を説明するための概念図である。

【図18】偏心した反射面により発生する非点収差を説明するための概念図である。

【図19】偏心した反射面により発生するコマ収差を説明するための概念図である。

【図20】偏心光学系及び光学面のパワーの定義を説明するための図である。

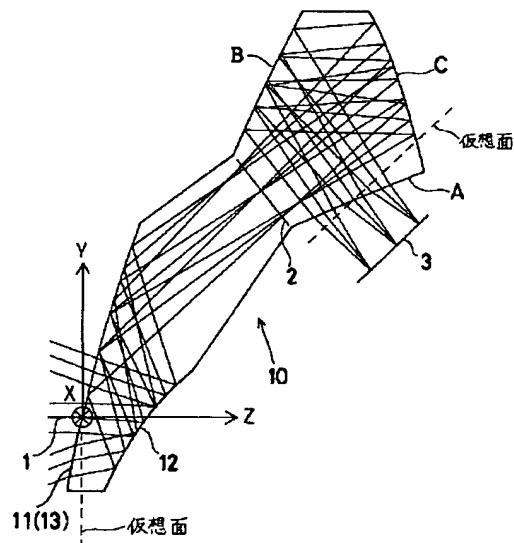
【符号の説明】

- 1…軸上主光線
- 2…絞り（瞳）
- 3…像面
- 4…プリズム
- 11…入射面（第1面）
- 12…第1反射面
- 13…第2反射面
- 14…第3反射面
- 40…電子カメラ
- 41…撮影光学系
- 42…撮影用光路
- 43…ファインダー光学系
- 44…ファインダー用光路
- 45…シャッター
- 46…フラッシュ
- 47…液晶表示モニター
- 48…撮影用対物光学系
- 49…CCD
- 50…撮像面
- 51…フィルター
- 52…処理手段
- 53…ファインダー用対物光学系
- 54…カバーレンズ
- 55…ポロプリズム
- 56…第1反射面
- 57…視野枠
- 58…第2反射面
- 59…接眼光学系
- 60…液晶表示素子（LCD）
- 61…記録手段
- 62…入射面
- 63…反射面
- 64…反射と屈折の兼用面
- 65…カバー部材

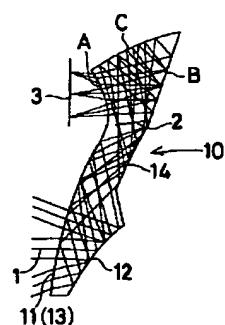
7 1…電子内視鏡
 7 2…光源装置
 7 3…ビデオプロセッサ
 7 4…モニター
 7 5…VTRデッキ
 7 6…ビデオディスク
 7 7…ビデオプリンタ
 7 8…頭部装着型画像表示装置（HMD）
 7 9…挿入部
 8 0…先端部
 8 1…観察用対物光学系
 8 2…フィルター
 8 3…CCD
 8 4…撮像面
 8 5…カバー部材
 8 6…照明用対物光学系
 8 7…ライトガイドファイバー束
 9 0…パソコン

9 1…液晶プロジェクタ
 9 2…光源
 9 3…液晶パネル（LCP）
 9 4…カバーレンズ
 9 5…フィールドレンズ
 9 6…投影光学系
 9 7…スクリーン
 9 8…処理制御部
 A …A面（射出面）
 B …B面（反射面）
 C …C面（反射面）
 M …凹面鏡
 S …偏心光学系
 E …観察者眼球
 P …プリズム
 D …撮像面
 F …対称面

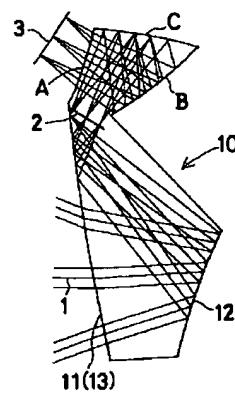
【図1】



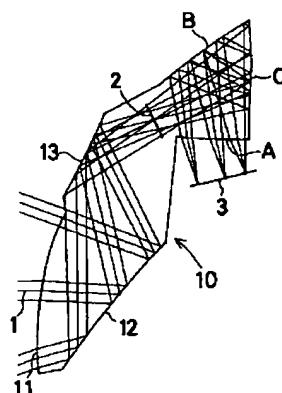
【図6】



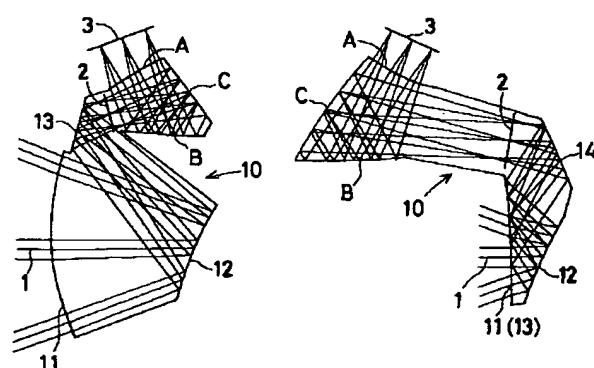
【図2】



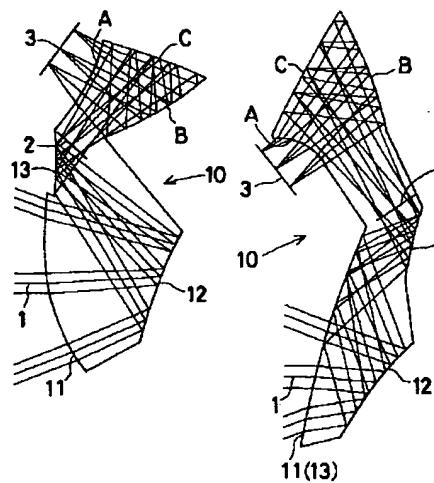
【図4】



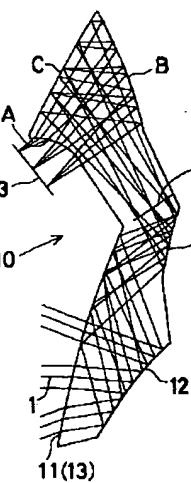
【図5】



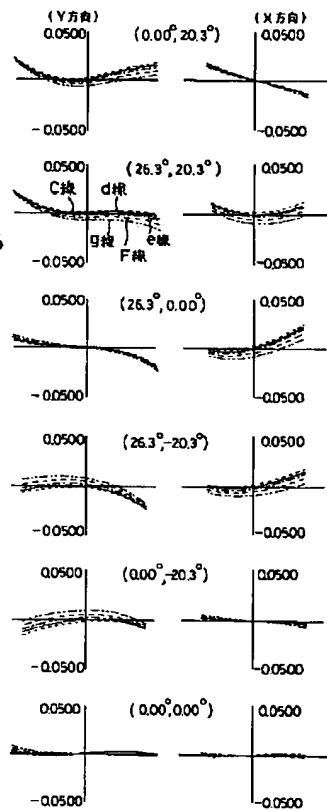
【図 7】



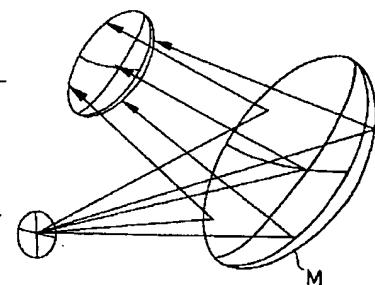
【図 8】



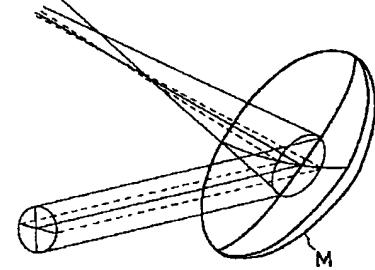
【図 9】



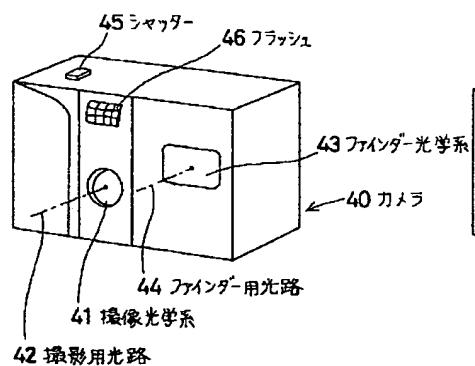
【図 17】



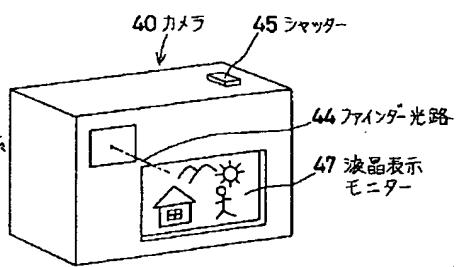
【図 19】



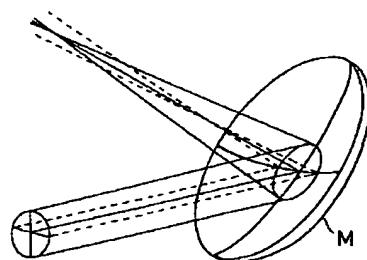
【図 10】



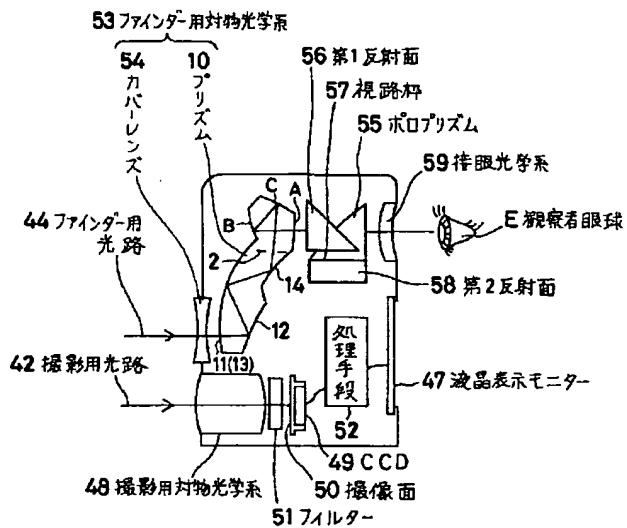
【図 11】



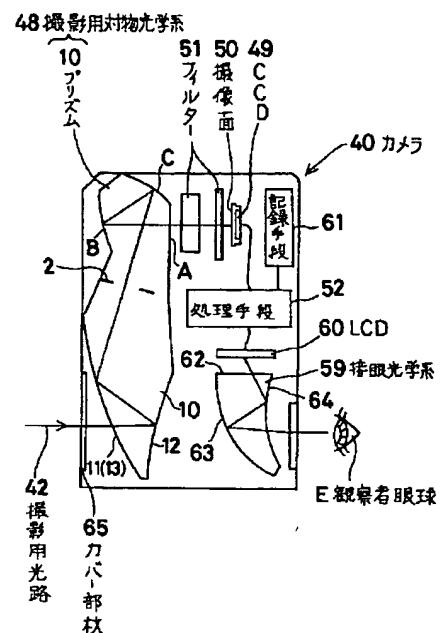
【図 18】



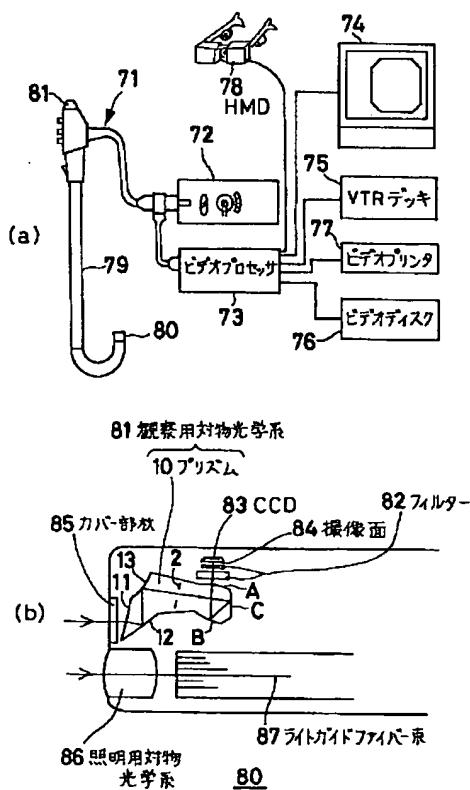
【図12】



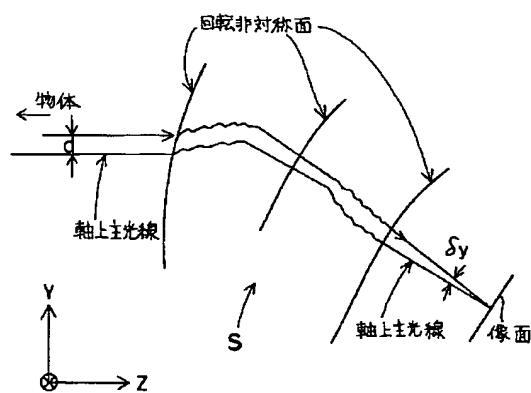
【図13】



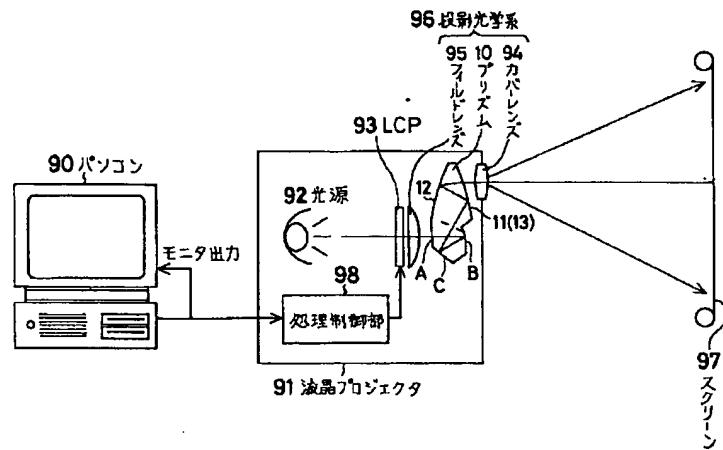
【図14】



【図20】



【図15】



【図16】

